



# REGIONE SICILIANA

ASSESSORATO DEI BENI CULTURALI DELL'IDENTITA' SICILIANA  
DIPARTIMENTO DEI BENI CULTURALI E DELL'IDENTITA' SICILIANA

## PARCO ARCHEOLOGICO DI SEGESTA

### PATTO PER IL SUD SICILIA 2014/2020

Adeguamento dei servizi e risistemazione logistica accoglienza



Unione Europea

Fondo Europeo Di Sviluppo Regionale



#### IL DIRETTORE DEL PARCO

Dott.ssa Rossella Giglio

#### RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO

Dott.ssa Rossella Giglio

#### GRUPPO DI PROGETTAZIONE

Arch. Antonella Ricotta

Geom. Vincenzo Tumminia

Geom. Elisa Rizzo

#### STRUTTURA TECNICA ORGANIZZATIVA

Parco Archeologico di Segesta

#### IL PROGETTISTA STRUTTURALE

Arch. Benedetto Musillami



### PROGETTO ESECUTIVO - CALCOLI STATICI

#### ■ ELABORATO 2 A :

*verifica Maschi*

*interventi su case Ronzi*

			DATA	NOME	FIRMA
			REDDATTO		
			VERIFICATO		
			APPROVATO		
			DATA 2020	<b>TAV. 2 - A</b>	
REVISIONE	DATA	AGGIORNAMENTI	SCALA		
			CODICE FILE		

# VERIFICA MASCHIO MURARIO

Lavoro: **CASA RONZI** Intestazione lavoro: **CASA RONZI**  
 Elem.: **MASCHIO (piastra)** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella muri**  
 Descrizione: **MURATURA PORTANTE**  
 Tipo di verifica: **NTC 2018 - Circolare 21/1/2019 n.7**  
 Edificio **Esistente** Fatt. conf.: **1.35**  
 fmd: **10.57** kg/cmq Modello  $\sigma$ - $\epsilon$ : **Stress-Block**  
 fv0d: **0.00** kg/cmq Coeff. contributo  $\sigma_n$ : **0.40** fb: **21.41** kg/cmq  
 Tessitura irregolare  $\tau_0$ : **0.21** kg/cmq  $\beta$ , coeff. parz. sez.: **1.00**  
 dl: **0.00** cm d2 / t: **0.1660** Effetti di dl e d2: **concorde**  
 ea / h: **1 / 200.00** fatt. laterale di vincolo  $\rho$ : **1.00** Altezza: **300.00** cm  
 Non viene effettuata la verifica a taglio-scorrimento perché il valore di fv0 non è definito

Maschio num. **1** Descrizione: **Maschio murario n. 1**

P o s	c. c.	Fx kg	V	My kg * m	Mz	es <sub>1</sub> /e <sub>v</sub>	es <sub>2</sub> /e <sub>b</sub>	$\phi/\phi_c/\phi_b$	Fx/A kg/cm <sup>2</sup>	I <sub>RN</sub>	$\beta$	$\tau$	f <sub>VK</sub> kg/cm <sup>2</sup>	$\tau_d$	I <sub>RVs</sub>	I <sub>RVf</sub>	I <sub>RMz</sub> I <sub>RM</sub>	I <sub>RM<sub>y</sub></sub> I <sub>RM<sub>f</sub></sub>	Note
I	1A	-724	162	-0	24	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.04	0.07	0.16	--	0.26	0.05	0.00	
I	1B	-724	118	-0	15	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.03	0.07	0.16	--	0.19	0.03	0.00	
I	1C	-724	162	-1	24	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.04	0.07	0.16	--	0.26	0.05	0.01	
I	1D	-724	118	-1	15	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.03	0.07	0.16	--	0.19	0.03	0.01	
I	1E	-794	162	-0	24	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.04	0.08	0.16	--	0.26	0.05	0.00	
I	1F	-794	118	-0	15	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.03	0.08	0.16	--	0.19	0.03	0.00	
I	1G	-794	162	-1	24	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.04	0.08	0.16	--	0.26	0.05	0.01	
I	1H	-794	118	-1	15	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.03	0.08	0.16	--	0.19	0.03	0.01	
I	1I	-714	196	1	20	--	--	--	-0.18	0.03	1.00	0.05	0.07	0.16	--	0.32	0.05	0.01	
I	1J	-714	84	1	19	--	--	--	-0.18	0.03	1.00	0.02	0.07	0.16	--	0.14	0.04	0.01	
I	1K	-714	196	-3	20	--	--	--	-0.18	0.03	1.00	0.05	0.07	0.16	--	0.32	0.05	0.03	
I	1L	-714	84	-3	19	--	--	--	-0.18	0.03	1.00	0.02	0.07	0.16	--	0.14	0.04	0.03	
I	1M	-804	196	1	20	--	--	--	-0.21	0.04	1.00	0.05	0.08	0.16	--	0.31	0.04	0.01	
I	1N	-804	84	1	19	--	--	--	-0.21	0.04	1.00	0.02	0.08	0.16	--	0.13	0.04	0.01	
I	1O	-804	196	-3	20	--	--	--	-0.21	0.04	1.00	0.05	0.08	0.16	--	0.31	0.04	0.03	
I	1P	-804	84	-3	19	--	--	--	-0.21	0.04	1.00	0.02	0.08	0.16	--	0.13	0.04	0.03	
I	2	-1200	240	-1	35	0.0	5.0	0.34	-0.31	0.17	1.00	0.06	0.12	0.18	--	0.34	--	--	
½	1A	-9231	370	34	817	--	--	--	-0.39	0.07	1.00	0.02	0.16	0.30	--	0.05	--	--	
½	1B	-9231	491	34	749	--	--	--	-0.39	0.07	1.00	0.02	0.16	0.30	--	0.07	--	--	
½	1C	-9231	370	28	817	--	--	--	-0.39	0.07	1.00	0.02	0.16	0.30	--	0.05	--	--	
½	1D	-9231	491	28	749	--	--	--	-0.39	0.07	1.00	0.02	0.16	0.30	--	0.07	--	--	
½	1E	-10206	370	34	817	--	--	--	-0.44	0.08	1.00	0.02	0.17	0.31	--	0.05	--	--	
½	1F	-10206	491	34	749	--	--	--	-0.44	0.08	1.00	0.02	0.17	0.31	--	0.07	--	--	
½	1G	-10206	370	28	817	--	--	--	-0.44	0.08	1.00	0.02	0.17	0.31	--	0.05	--	--	
½	1H	-10206	491	28	749	--	--	--	-0.44	0.08	1.00	0.02	0.17	0.31	--	0.07	--	--	
½	1I	-8734	456	48	857	--	--	--	-0.37	0.07	1.00	0.02	0.15	0.29	--	0.07	--	--	
½	1J	-8734	577	48	708	--	--	--	-0.37	0.07	1.00	0.02	0.15	0.29	--	0.08	--	--	
½	1K	-8734	456	14	857	--	--	--	-0.37	0.07	1.00	0.02	0.15	0.29	--	0.07	--	--	
½	1L	-8734	577	14	708	--	--	--	-0.37	0.07	1.00	0.02	0.15	0.29	--	0.08	--	--	
½	1M	-10703	456	48	857	--	--	--	-0.46	0.09	1.00	0.02	0.18	0.32	--	0.06	--	--	
½	1N	-10703	577	48	708	--	--	--	-0.46	0.09	1.00	0.02	0.18	0.32	--	0.08	--	--	
½	1O	-10703	456	14	857	--	--	--	-0.46	0.09	1.00	0.02	0.18	0.32	--	0.06	--	--	
½	1P	-10703	577	14	708	--	--	--	-0.46	0.09	1.00	0.02	0.18	0.32	--	0.08	--	--	
½	2	-13982	169	43	1150	0.3	--	0.55	-0.60	0.21	1.00	0.01	0.24	0.35	--	0.02	--	--	
0	1A	-1972	32	0	24	--	--	--	-0.51	0.10	1.00	0.01	0.20	0.22	--	0.04	0.02	0.00	
0	1B	-1972	81	0	-15	--	--	--	-0.51	0.10	1.00	0.02	0.20	0.22	--	0.09	0.01	0.00	
0	1C	-1972	32	-2	24	--	--	--	-0.51	0.10	1.00	0.01	0.20	0.22	--	0.04	0.02	0.01	
0	1D	-1972	81	-2	-15	--	--	--	-0.51	0.10	1.00	0.02	0.20	0.22	--	0.09	0.01	0.01	
0	1E	-2185	32	0	24	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.01	0.22	0.23	--	0.04	0.02	0.00	
0	1F	-2185	81	0	-15	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.02	0.22	0.23	--	0.09	0.01	0.00	
0	1G	-2185	32	-2	24	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.01	0.22	0.23	--	0.04	0.02	0.01	
0	1H	-2185	81	-2	-15	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.02	0.22	0.23	--	0.09	0.01	0.01	
0	1I	-1821	49	9	6	--	--	--	-0.47	0.09	1.00	0.01	0.19	0.21	--	0.06	0.01	0.04	
0	1J	-1821	98	9	2	--	--	--	-0.47	0.09	1.00	0.03	0.19	0.21	--	0.12	0.00	0.04	
0	1K	-1821	49	-11	6	--	--	--	-0.47	0.09	1.00	0.01	0.19	0.21	--	0.06	0.01	0.04	
0	1L	-1821	98	-11	2	--	--	--	-0.47	0.09	1.00	0.03	0.19	0.21	--	0.12	0.00	0.04	
0	1M	-2336	49	9	6	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.01	0.24	0.23	--	0.05	0.00	0.03	
0	1N	-2336	98	9	2	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.03	0.24	0.23	--	0.11	0.00	0.03	
0	1O	-2336	49	-11	6	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.01	0.24	0.23	--	0.05	0.00	0.04	
0	1P	-2336	98	-11	2	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.03	0.24	0.23	--	0.11	0.00	0.04	
0	2	-2873	14	-2	2	--	0.1	1.00	-0.74	0.26	1.00	0.00	0.29	0.25	--	0.01	--	--	

Lavoro: **CASA RONZI** Intestazione lavoro: **CASA RONZI**  
 Elem.: **MASCHIO (piastra)** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella muri**  
 Descrizione: **MURATURA PORTANTE**  
 Tipo di verifica: **NTC 2018 - Circolare 21/1/2019 n.7**  
 Edificio **Esistente** Fatt. conf.: **1.35**  
 fmd: **10.57** kg/cmq Modello  $\sigma$ - $\epsilon$ : **Stress-Block**  
 fv0d: **0.00** kg/cmq Coeff. contributo  $\sigma_n$ : **0.40** fb: **21.41** kg/cmq

Tessitura irregolare  $\tau_0$ : **0.21** kg/cmq  $\beta$ , coeff. parz. sez.: **1.00**  
 dl: **0.00** cm d2 / t: **0.1660** Effetti di dl e d2: **concorde**  
 ea / h: **1 / 200.00** fatt. laterale di vincolo  $\rho$ : **1.00** Altezza: **300.00** cm  
 Non viene effettuata la verifica a taglio-scorrimento perché il valore di fv0 non è definito

Maschio num. 2 Descrizione: Maschio murario n. 2

P o s	c. c.	Fx	V	My	Mz	es <sub>1</sub> /e <sub>v</sub>	es <sub>2</sub> /e <sub>b</sub>	$\phi/\phi_c/\phi_b$	Fx/A	I <sub>RN</sub>	$\beta$	$\tau$	f <sub>VK</sub>	$\tau_d$	I <sub>RVs</sub>	I <sub>RVf</sub>	I <sub>rMz</sub>	I <sub>rMy</sub>	Note
		kg	kg	kg * m	kg * m	cm			kg/cm <sup>2</sup>				kg/cm <sup>2</sup>				I <sub>rM</sub>	I <sub>rMf</sub>	
l	1A	-824	248	-0	-20	--	--	--	-0.21	0.04	1.00	0.06	0.08	0.16	--	0.39	0.04	0.00	
l	1B	-824	296	-0	-30	--	--	--	-0.21	0.04	1.00	0.08	0.08	0.16	--	0.46	0.06	0.00	
l	1C	-824	248	-2	-20	--	--	--	-0.21	0.04	1.00	0.06	0.08	0.16	--	0.39	0.04	0.02	
l	1D	-824	296	-2	-30	--	--	--	-0.21	0.04	1.00	0.08	0.08	0.16	--	0.46	0.06	0.02	
l	1E	-845	248	-0	-20	--	--	--	-0.22	0.04	1.00	0.06	0.09	0.16	--	0.39	0.04	0.00	
l	1F	-845	296	-0	-30	--	--	--	-0.22	0.04	1.00	0.08	0.09	0.16	--	0.46	0.06	0.00	
l	1G	-845	248	-2	-20	--	--	--	-0.22	0.04	1.00	0.06	0.09	0.16	--	0.39	0.04	0.02	
l	1H	-845	296	-2	-30	--	--	--	-0.22	0.04	1.00	0.08	0.09	0.16	--	0.46	0.06	0.02	
l	1I	-775	267	1	-24	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.07	0.08	0.16	--	0.43	0.05	0.01	
l	1J	-775	277	1	-26	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.07	0.08	0.16	--	0.44	0.05	0.01	
l	1K	-775	267	-4	-24	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.07	0.08	0.16	--	0.43	0.05	0.03	
l	1L	-775	277	-4	-26	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.07	0.08	0.16	--	0.44	0.05	0.03	
l	1M	-893	267	1	-24	--	--	--	-0.23	0.04	1.00	0.07	0.09	0.17	--	0.41	0.04	0.01	
l	1N	-893	277	1	-26	--	--	--	-0.23	0.04	1.00	0.07	0.09	0.17	--	0.42	0.05	0.01	
l	1O	-893	267	-4	-24	--	--	--	-0.23	0.04	1.00	0.07	0.09	0.17	--	0.41	0.04	0.03	
l	1P	-893	277	-4	-26	--	--	--	-0.23	0.04	1.00	0.07	0.09	0.17	--	0.42	0.05	0.03	
l	2	-1301	402	-2	-42	0.0	5.0	0.34	-0.33	0.18	1.00	0.10	0.13	0.19	--	0.55	--	--	
1/2	1A	-11437	788	44	-432	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.03	0.20	0.32	--	0.10	--	--	
1/2	1B	-11437	1880	44	-512	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.08	0.20	0.32	--	0.25	--	--	
1/2	1C	-11437	788	21	-432	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.03	0.20	0.32	--	0.10	--	--	
1/2	1D	-11437	1880	21	-512	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.08	0.20	0.32	--	0.25	--	--	
1/2	1E	-11895	788	44	-432	--	--	--	-0.51	0.10	1.00	0.03	0.20	0.33	--	0.10	--	--	
1/2	1F	-11895	1880	44	-512	--	--	--	-0.51	0.10	1.00	0.08	0.20	0.33	--	0.24	--	--	
1/2	1G	-11895	788	21	-432	--	--	--	-0.51	0.10	1.00	0.03	0.20	0.33	--	0.10	--	--	
1/2	1H	-11895	1880	21	-512	--	--	--	-0.51	0.10	1.00	0.08	0.20	0.33	--	0.24	--	--	
1/2	1I	-10552	1271	66	-405	--	--	--	-0.45	0.09	1.00	0.05	0.18	0.31	--	0.17	--	--	
1/2	1J	-10552	1398	66	-539	--	--	--	-0.45	0.09	1.00	0.06	0.18	0.31	--	0.19	--	--	
1/2	1K	-10552	1271	-1	-405	--	--	--	-0.45	0.09	1.00	0.05	0.18	0.31	--	0.17	--	--	
1/2	1L	-10552	1398	-1	-539	--	--	--	-0.45	0.09	1.00	0.06	0.18	0.31	--	0.19	--	--	
1/2	1M	-12779	1271	66	-405	--	--	--	-0.55	0.10	1.00	0.05	0.22	0.34	--	0.16	--	--	
1/2	1N	-12779	1398	66	-539	--	--	--	-0.55	0.10	1.00	0.06	0.22	0.34	--	0.18	--	--	
1/2	1O	-12779	1271	-1	-405	--	--	--	-0.55	0.10	1.00	0.05	0.22	0.34	--	0.16	--	--	
1/2	1P	-12779	1398	-1	-539	--	--	--	-0.55	0.10	1.00	0.06	0.22	0.34	--	0.18	--	--	
1/2	2	-16649	1916	47	-724	0.3	--	0.55	-0.71	0.25	1.00	0.08	0.28	0.37	--	0.22	--	--	
0	1A	-2353	85	14	165	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.02	0.24	0.23	--	0.09	0.12	0.05	
0	1B	-2353	249	14	122	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.06	0.24	0.23	--	0.27	0.09	0.05	
0	1C	-2353	85	-2	165	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.02	0.24	0.23	--	0.09	0.12	0.01	
0	1D	-2353	249	-2	122	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.06	0.24	0.23	--	0.27	0.09	0.01	
0	1E	-2484	85	14	165	--	--	--	-0.64	0.12	1.00	0.02	0.25	0.24	--	0.09	0.12	0.04	
0	1F	-2484	249	14	122	--	--	--	-0.64	0.12	1.00	0.06	0.25	0.24	--	0.27	0.09	0.04	
0	1G	-2484	85	-2	165	--	--	--	-0.64	0.12	1.00	0.02	0.25	0.24	--	0.09	0.12	0.01	
0	1H	-2484	249	-2	122	--	--	--	-0.64	0.12	1.00	0.06	0.25	0.24	--	0.27	0.09	0.01	
0	1I	-2127	150	23	170	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.04	0.22	0.22	--	0.17	0.14	0.08	
0	1J	-2127	184	23	118	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.05	0.22	0.22	--	0.21	0.10	0.08	
0	1K	-2127	150	-11	170	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.04	0.22	0.22	--	0.17	0.14	0.04	
0	1L	-2127	184	-11	118	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.05	0.22	0.22	--	0.21	0.10	0.04	
0	1M	-2710	150	23	170	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.04	0.28	0.25	--	0.15	0.11	0.07	
0	1N	-2710	184	23	118	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.05	0.28	0.25	--	0.19	0.08	0.07	
0	1O	-2710	150	-11	170	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.04	0.28	0.25	--	0.15	0.11	0.03	
0	1P	-2710	184	-11	118	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.05	0.28	0.25	--	0.19	0.08	0.03	
0	2	-3351	230	7	198	--	5.9	0.86	-0.86	0.35	1.00	0.06	0.34	0.27	--	0.22	--	--	

Lavoro: **CASA RONZI** Intestazione lavoro: **CASA RONZI**  
 Elem.: **MASCHIO (piastra)** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella muri**  
 Descrizione: **MURATURA PORTANTE**  
 Tipo di verifica: **NTC 2018 - Circolare 21/1/2019 n.7**  
 Edificio **Esistente** Fatt. conf.: **1.35**  
 fmd: **10.57** kg/cmq Modello  $\sigma$ - $\epsilon$ : **Stress-Block**  
 fv0d: **0.00** kg/cmq Coeff. contributo  $\sigma_n$ : **0.40** fb: **21.41** kg/cmq  
 Tessitura irregolare  $\tau_0$ : **0.21** kg/cmq  $\beta$ , coeff. parz. sez.: **1.00**  
 dl: **0.00** cm d2 / t: **0.1660** Effetti di dl e d2: **concorde**  
 ea / h: **1 / 200.00** fatt. laterale di vincolo  $\rho$ : **1.00** Altezza: **300.00** cm  
 Non viene effettuata la verifica a taglio-scorrimento perché il valore di fv0 non è definito

Maschio num. 3 Descrizione: Maschio murario n. 3

P o s	c. c.	Fx	V	My	Mz	es <sub>1</sub> /e <sub>v</sub>	es <sub>2</sub> /e <sub>b</sub>	$\phi/\phi_c/\phi_b$	Fx/A	I <sub>RN</sub>	$\beta$	$\tau$	f <sub>VK</sub>	$\tau_d$	I <sub>RVs</sub>	I <sub>RVf</sub>	I <sub>rMz</sub>	I <sub>rMy</sub>	Note
		kg	kg	kg * m	kg * m	cm			kg/cm <sup>2</sup>				kg/cm <sup>2</sup>				I <sub>rM</sub>	I <sub>rMf</sub>	

J	1A	-1315	486	8	150	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.07	0.07	0.19	--	0.37	0.10	0.04	
J	1B	-1315	390	8	86	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.06	0.07	0.19	--	0.30	0.06	0.04	
J	1C	-1315	486	2	150	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.07	0.07	0.19	--	0.37	0.10	0.01	
J	1D	-1315	390	2	86	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.06	0.07	0.19	--	0.30	0.06	0.01	
J	1E	-1333	486	8	150	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.07	0.08	0.19	--	0.37	0.10	0.04	
J	1F	-1333	390	8	86	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.06	0.08	0.19	--	0.30	0.06	0.04	
J	1G	-1333	486	2	150	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.07	0.08	0.19	--	0.37	0.10	0.01	
J	1H	-1333	390	2	86	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.06	0.08	0.19	--	0.30	0.06	0.01	
J	1I	-1301	509	5	141	--	--	--	-0.18	0.03	1.00	0.07	0.07	0.18	--	0.39	0.10	0.03	
J	1J	-1301	367	5	95	--	--	--	-0.18	0.03	1.00	0.05	0.07	0.18	--	0.28	0.06	0.03	
J	1K	-1301	509	4	141	--	--	--	-0.18	0.03	1.00	0.07	0.07	0.18	--	0.39	0.10	0.02	
J	1L	-1301	367	4	95	--	--	--	-0.18	0.03	1.00	0.05	0.07	0.18	--	0.28	0.06	0.02	
J	1M	-1347	509	5	141	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.07	0.08	0.19	--	0.39	0.09	0.03	
J	1N	-1347	367	5	95	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.05	0.08	0.19	--	0.28	0.06	0.03	
J	1O	-1347	509	4	141	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.07	0.08	0.19	--	0.39	0.09	0.02	
J	1P	-1347	367	4	95	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.05	0.08	0.19	--	0.28	0.06	0.02	
J	2	-2162	724	8	232	0.0	5.0	0.34	-0.31	0.17	1.00	0.10	0.12	0.22	--	0.48	--	--	
½	1A	-18440	2321	-19	961	--	--	--	-0.44	0.08	1.00	0.05	0.17	0.31	--	0.18	--	--	
½	1B	-18440	1800	-19	359	--	--	--	-0.44	0.08	1.00	0.04	0.17	0.31	--	0.14	--	--	
½	1C	-18440	2321	-69	961	--	--	--	-0.44	0.08	1.00	0.05	0.17	0.31	--	0.18	--	--	
½	1D	-18440	1800	-69	359	--	--	--	-0.44	0.08	1.00	0.04	0.17	0.31	--	0.14	--	--	
½	1E	-18548	2321	-19	961	--	--	--	-0.44	0.08	1.00	0.05	0.18	0.31	--	0.18	--	--	
½	1F	-18548	1800	-19	359	--	--	--	-0.44	0.08	1.00	0.04	0.18	0.31	--	0.14	--	--	
½	1G	-18548	2321	-69	961	--	--	--	-0.44	0.08	1.00	0.05	0.18	0.31	--	0.18	--	--	
½	1H	-18548	1800	-69	359	--	--	--	-0.44	0.08	1.00	0.04	0.18	0.31	--	0.14	--	--	
½	1I	-17992	4030	-38	714	--	--	--	-0.43	0.08	1.00	0.10	0.17	0.31	--	0.31	--	--	
½	1J	-17992	91	-38	606	--	--	--	-0.43	0.08	1.00	0.00	0.17	0.31	--	0.01	--	--	
½	1K	-17992	4030	-50	714	--	--	--	-0.43	0.08	1.00	0.10	0.17	0.31	--	0.31	--	--	
½	1L	-17992	91	-50	606	--	--	--	-0.43	0.08	1.00	0.00	0.17	0.31	--	0.01	--	--	
½	1M	-18997	4030	-38	714	--	--	--	-0.45	0.08	1.00	0.10	0.18	0.31	--	0.30	--	--	
½	1N	-18997	91	-38	606	--	--	--	-0.45	0.08	1.00	0.00	0.18	0.31	--	0.01	--	--	
½	1O	-18997	4030	-50	714	--	--	--	-0.45	0.08	1.00	0.10	0.18	0.31	--	0.30	--	--	
½	1P	-18997	91	-50	606	--	--	--	-0.45	0.08	1.00	0.00	0.18	0.31	--	0.01	--	--	
½	2	-26659	3456	-53	1267	0.2	--	0.55	-0.63	0.22	1.00	0.08	0.25	0.36	--	0.23	--	--	
0	1A	-4637	343	-25	450	--	--	--	-0.66	0.12	1.00	0.05	0.26	0.28	--	0.17	0.10	0.04	
0	1B	-4637	218	-25	48	--	--	--	-0.66	0.12	1.00	0.03	0.26	0.28	--	0.11	0.01	0.04	
0	1C	-4637	343	-62	450	--	--	--	-0.66	0.12	1.00	0.05	0.26	0.28	--	0.17	0.10	0.10	
0	1D	-4637	218	-62	48	--	--	--	-0.66	0.12	1.00	0.03	0.26	0.28	--	0.11	0.01	0.10	
0	1E	-4888	343	-25	450	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.05	0.28	0.29	--	0.17	0.09	0.04	
0	1F	-4888	218	-25	48	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.03	0.28	0.29	--	0.11	0.01	0.04	
0	1G	-4888	343	-62	450	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.05	0.28	0.29	--	0.17	0.09	0.10	
0	1H	-4888	218	-62	48	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.03	0.28	0.29	--	0.11	0.01	0.10	
0	1I	-4654	677	-42	620	--	--	--	-0.66	0.12	1.00	0.10	0.26	0.28	--	0.34	0.13	0.07	
0	1J	-4654	116	-42	-122	--	--	--	-0.66	0.12	1.00	0.02	0.26	0.28	--	0.06	0.03	0.07	
0	1K	-4654	677	-46	620	--	--	--	-0.66	0.12	1.00	0.10	0.26	0.28	--	0.34	0.13	0.08	
0	1L	-4654	116	-46	-122	--	--	--	-0.66	0.12	1.00	0.02	0.26	0.28	--	0.06	0.03	0.08	
0	1M	-4871	677	-42	620	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.10	0.28	0.29	--	0.33	0.13	0.07	
0	1N	-4871	116	-42	-122	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.02	0.28	0.29	--	0.06	0.03	0.07	
0	1O	-4871	677	-46	620	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.10	0.28	0.29	--	0.33	0.13	0.07	
0	1P	-4871	116	-46	-122	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.02	0.28	0.29	--	0.06	0.03	0.07	
0	2	-6611	474	-63	371	--	--	5.6	0.93	-0.94	0.35	1.00	0.07	0.38	0.33	--	0.20	--	--

Lavoro: **CASA RONZI** Intestazione lavoro: **CASA RONZI**  
Elem.: **MASCHIO (piastra)** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella muri**  
Descrizione: **MURATURA PORTANTE**  
Tipo di verifica: **NTC 2018 - Circolare 21/1/2019 n.7**  
Edificio **Esistente** Fatt. conf.: **1.35**  
fmd: **10.57** kg/cmq Modello  $\sigma$ - $\epsilon$ : **Stress-Block**  
fv0d: **0.00** kg/cmq Coeff. contributo  $\sigma_n$ : **0.40** fb: **21.41** kg/cmq  
Tessitura irregolare  $\tau_0$ : **0.21** kg/cmq  $\beta$ , coeff. parz. sez.: **1.00**  
dl: **0.00** cm d2 / t: **0.1660** Effetti di dl e d2: **concorde**  
ea / h: **1 / 200.00** fatt. laterale di vincolo  $\rho$ : **1.00** Altezza: **300.00** cm  
Non viene effettuata la verifica a taglio-scorrimento perché il valore di fv0 non è definito

Maschio num. **4** Descrizione: **Maschio murario n. 4**

P	c.	Fx	V	My	Mz	es <sub>1</sub> /e <sub>v</sub>	es <sub>2</sub> /e <sub>b</sub>	$\phi/\phi_c/\phi_b$	Fx/A	I <sub>RN</sub>	$\beta$	$\tau$	f <sub>Vk</sub>	$\tau_d$	I <sub>RVs</sub>	I <sub>RVf</sub>	I <sub>rMz</sub>	I <sub>rMy</sub>	Note
o	c.	kg		kg * m		cm			kg/cm <sup>2</sup>			kg/cm <sup>2</sup>				I <sub>rM</sub>	I <sub>rMf</sub>		
J	1A	-829	46	4	-5	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.01	0.08	0.16	--	0.07	0.01	0.04	
J	1B	-829	125	4	-14	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.03	0.08	0.16	--	0.19	0.02	0.04	
J	1C	-829	46	2	-5	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.01	0.08	0.16	--	0.07	0.01	0.02	
J	1D	-829	125	2	-14	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.03	0.08	0.16	--	0.19	0.02	0.02	
J	1E	-841	46	4	-5	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.01	0.08	0.16	--	0.07	0.01	0.04	
J	1F	-841	125	4	-14	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.03	0.08	0.16	--	0.19	0.02	0.04	
J	1G	-841	46	2	-5	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.01	0.08	0.16	--	0.07	0.01	0.02	
J	1H	-841	125	2	-14	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.03	0.08	0.16	--	0.19	0.02	0.02	
J	1I	-777	64	3	-0	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.02	0.07	0.16	--	0.10	0.00	0.03	
J	1J	-777	107	3	-19	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.03	0.07	0.16	--	0.16	0.04	0.03	
J	1K	-777	64	3	-0	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.02	0.07	0.16	--	0.10	0.00	0.03	
J	1L	-777	107	3	-19	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.03	0.07	0.16	--	0.16	0.04	0.03	
J	1M	-893	64	3	-0	--	--	--	-0.21	0.04	1.00	0.02	0.09	0.16	--	0.09	0.00	0.03	

I	1N	-893	107	3	-19	--	--	--	-0.21	0.04	1.00	0.03	0.09	0.16	--	0.16	0.03	0.03
I	1O	-893	64	3	-0	--	--	--	-0.21	0.04	1.00	0.02	0.09	0.16	--	0.09	0.00	0.02
I	1P	-893	107	3	-19	--	--	--	-0.21	0.04	1.00	0.03	0.09	0.16	--	0.16	0.03	0.02
I	2	-1375	203	5	-25	0.0	5.0	0.34	-0.33	0.18	1.00	0.05	0.13	0.19	--	0.26	--	--
1/2	1A	-11340	265	12	-529	--	--	--	-0.45	0.09	1.00	0.01	0.18	0.31	--	0.03	--	--
1/2	1B	-11340	1073	12	-602	--	--	--	-0.45	0.09	1.00	0.04	0.18	0.31	--	0.14	--	--
1/2	1C	-11340	265	0	-529	--	--	--	-0.45	0.09	1.00	0.01	0.18	0.31	--	0.03	--	--
1/2	1D	-11340	1073	0	-602	--	--	--	-0.45	0.09	1.00	0.04	0.18	0.31	--	0.14	--	--
1/2	1E	-11605	265	12	-529	--	--	--	-0.46	0.09	1.00	0.01	0.18	0.32	--	0.03	--	--
1/2	1F	-11605	1073	12	-602	--	--	--	-0.46	0.09	1.00	0.04	0.18	0.32	--	0.13	--	--
1/2	1G	-11605	265	0	-529	--	--	--	-0.46	0.09	1.00	0.01	0.18	0.32	--	0.03	--	--
1/2	1H	-11605	1073	0	-602	--	--	--	-0.46	0.09	1.00	0.04	0.18	0.32	--	0.13	--	--
1/2	1I	-10538	221	7	-452	--	--	--	-0.42	0.08	1.00	0.01	0.17	0.31	--	0.03	--	--
1/2	1J	-10538	1559	7	-679	--	--	--	-0.42	0.08	1.00	0.06	0.17	0.31	--	0.20	--	--
1/2	1K	-10538	221	6	-452	--	--	--	-0.42	0.08	1.00	0.01	0.17	0.31	--	0.03	--	--
1/2	1L	-10538	1559	6	-679	--	--	--	-0.42	0.08	1.00	0.06	0.17	0.31	--	0.20	--	--
1/2	1M	-12406	221	7	-452	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.01	0.20	0.32	--	0.03	--	--
1/2	1N	-12406	1559	7	-679	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.06	0.20	0.32	--	0.19	--	--
1/2	1O	-12406	221	6	-452	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.01	0.20	0.32	--	0.03	--	--
1/2	1P	-12406	1559	6	-679	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.06	0.20	0.32	--	0.19	--	--
1/2	2	-16703	1472	11	-887	0.1	--	0.56	-0.66	0.22	1.00	0.06	0.27	0.36	--	0.16	--	--
0	1A	-2708	40	-1	-60	--	--	--	-0.65	0.12	1.00	0.01	0.26	0.24	--	0.04	0.04	0.00
0	1B	-2708	106	-1	-124	--	--	--	-0.65	0.12	1.00	0.03	0.26	0.24	--	0.11	0.08	0.00
0	1C	-2708	40	-12	-60	--	--	--	-0.65	0.12	1.00	0.01	0.26	0.24	--	0.04	0.04	0.03
0	1D	-2708	106	-12	-124	--	--	--	-0.65	0.12	1.00	0.03	0.26	0.24	--	0.11	0.08	0.03
0	1E	-2885	40	-1	-60	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.01	0.28	0.25	--	0.04	0.03	0.00
0	1F	-2885	106	-1	-124	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.03	0.28	0.25	--	0.10	0.07	0.00
0	1G	-2885	40	-12	-60	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.01	0.28	0.25	--	0.04	0.03	0.03
0	1H	-2885	106	-12	-124	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.03	0.28	0.25	--	0.10	0.07	0.03
0	1I	-2738	164	-5	2	--	--	--	-0.65	0.12	1.00	0.04	0.26	0.24	--	0.16	0.00	0.01
0	1J	-2738	230	-5	-186	--	--	--	-0.65	0.12	1.00	0.05	0.26	0.24	--	0.23	0.11	0.01
0	1K	-2738	164	-7	2	--	--	--	-0.65	0.12	1.00	0.04	0.26	0.24	--	0.16	0.00	0.02
0	1L	-2738	230	-7	-186	--	--	--	-0.65	0.12	1.00	0.05	0.26	0.24	--	0.23	0.11	0.02
0	1M	-2855	164	-5	2	--	--	--	-0.68	0.13	1.00	0.04	0.27	0.25	--	0.16	0.00	0.01
0	1N	-2855	230	-5	-186	--	--	--	-0.68	0.13	1.00	0.05	0.27	0.25	--	0.22	0.11	0.01
0	1O	-2855	164	-7	2	--	--	--	-0.68	0.13	1.00	0.04	0.27	0.25	--	0.16	0.00	0.02
0	1P	-2855	230	-7	-186	--	--	--	-0.68	0.13	1.00	0.05	0.27	0.25	--	0.22	0.11	0.02
0	2	-3847	126	-9	-106	--	--	--	-0.92	0.33	1.00	0.03	0.37	0.28	--	0.11	--	--

Lavoro: **CASA RONZI** Intestazione lavoro: **CASA RONZI**  
Elem.: **MASCHIO (piastra)** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella muri**  
Descrizione: **MURATURA PORTANTE**  
Tipo di verifica: **NTC 2018 - Circolare 21/1/2019 n.7**  
Edificio **Esistente** Fatt. conf.: **1.35**  
fmd: **10.57** kg/cmq Modello  $\sigma$ - $\epsilon$ : **Stress-Block**  
fv0d: **0.00** kg/cmq Coeff. contributo  $\sigma_n$ : **0.40** fb: **21.41** kg/cmq  
Tessitura irregolare  $\tau_0$ : **0.21** kg/cmq  $\beta$ , coeff. parz. sez.: **1.00**  
dl: **0.00** cm d2 / t: **0.1660** Effetti di dl e d2: **concorde**  
ea / h: **1 / 200.00** fatt. laterale di vincolo  $\rho$ : **1.00** Altezza: **300.00** cm  
Non viene effettuata la verifica a taglio-scorrimento perché il valore di fv0 non è definito

Maschio num. **5** Descrizione: **Maschio murario n. 5**

P	c.	Fx	V	My	Mz	es <sub>1</sub> /e <sub>v</sub>	es <sub>2</sub> /e <sub>b</sub>	$\phi/\phi_c/\phi_b$	Fx/A	I <sub>RN</sub>	$\beta$	$\tau$	f <sub>VK</sub>	$\tau_d$	I <sub>RVs</sub>	I <sub>RVf</sub>	I <sub>rMz</sub>	I <sub>rMy</sub>	Note
o	c.	kg		kg * m		cm			kg/cm <sup>2</sup>			kg/cm <sup>2</sup>				I <sub>rM</sub>	I <sub>rMf</sub>		
s		kg		kg * m		cm			kg/cm <sup>2</sup>			kg/cm <sup>2</sup>				I <sub>rM</sub>	I <sub>rMf</sub>		
I	1A	-364	10	1	-3	--	--	--	-0.12	0.02	1.00	0.00	0.05	0.14	--	0.02	0.01	0.02	
I	1B	-364	29	1	-15	--	--	--	-0.12	0.02	1.00	0.01	0.05	0.14	--	0.07	0.08	0.02	
I	1C	-364	10	0	-3	--	--	--	-0.12	0.02	1.00	0.00	0.05	0.14	--	0.02	0.01	0.01	
I	1D	-364	29	0	-15	--	--	--	-0.12	0.02	1.00	0.01	0.05	0.14	--	0.07	0.08	0.01	
I	1E	-399	10	1	-3	--	--	--	-0.13	0.03	1.00	0.00	0.05	0.15	--	0.02	0.01	0.02	
I	1F	-399	29	1	-15	--	--	--	-0.13	0.03	1.00	0.01	0.05	0.15	--	0.07	0.08	0.02	
I	1G	-399	10	0	-3	--	--	--	-0.13	0.03	1.00	0.00	0.05	0.15	--	0.02	0.01	0.01	
I	1H	-399	29	0	-15	--	--	--	-0.13	0.03	1.00	0.01	0.05	0.15	--	0.07	0.08	0.01	
I	1I	-364	7	2	-7	--	--	--	-0.12	0.02	1.00	0.00	0.05	0.14	--	0.02	0.04	0.04	
I	1J	-364	27	2	-11	--	--	--	-0.12	0.02	1.00	0.01	0.05	0.14	--	0.06	0.06	0.04	
I	1K	-364	7	-1	-7	--	--	--	-0.12	0.02	1.00	0.00	0.05	0.14	--	0.02	0.04	0.02	
I	1L	-364	27	-1	-11	--	--	--	-0.12	0.02	1.00	0.01	0.05	0.14	--	0.06	0.06	0.02	
I	1M	-399	7	2	-7	--	--	--	-0.13	0.03	1.00	0.00	0.05	0.15	--	0.02	0.04	0.04	
I	1N	-399	27	2	-11	--	--	--	-0.13	0.03	1.00	0.01	0.05	0.15	--	0.06	0.05	0.04	
I	1O	-399	7	-1	-7	--	--	--	-0.13	0.03	1.00	0.00	0.05	0.15	--	0.02	0.04	0.02	
I	1P	-399	27	-1	-11	--	--	--	-0.13	0.03	1.00	0.01	0.05	0.15	--	0.06	0.05	0.02	
I	2	-526	53	2	-17	0.0	5.0	0.34	-0.18	0.10	1.00	0.02	0.07	0.16	--	0.11	--	--	
1/2	1A	-10243	251	22	481	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.01	0.23	0.34	--	0.04	--	--	
1/2	1B	-10243	1641	22	333	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.09	0.23	0.34	--	0.27	--	--	
1/2	1C	-10243	251	8	481	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.01	0.23	0.34	--	0.04	--	--	
1/2	1D	-10243	1641	8	333	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.09	0.23	0.34	--	0.27	--	--	
1/2	1E	-10766	251	22	481	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.01	0.24	0.35	--	0.04	--	--	
1/2	1F	-10766	1641	22	333	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.09	0.24	0.35	--	0.26	--	--	
1/2	1G	-10766	251	8	481	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.01	0.24	0.35	--	0.04	--	--	
1/2	1H	-10766	1641	8	333	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.09	0.24	0.35	--	0.26	--	--	
1/2	1I	-9779	847	32	452	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.05	0.22	0.34	--	0.14	--	--	

1/2	1J	-9779	1044	32	362	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.06	0.22	0.34	--	0.17	--	--
1/2	1K	-9779	847	-2	452	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.05	0.22	0.34	--	0.14	--	--
1/2	1L	-9779	1044	-2	362	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.06	0.22	0.34	--	0.17	--	--
1/2	1M	-11230	847	32	452	--	--	--	-0.62	0.12	1.00	0.05	0.25	0.36	--	0.13	--	--
1/2	1N	-11230	1044	32	362	--	--	--	-0.62	0.12	1.00	0.06	0.25	0.36	--	0.16	--	--
1/2	1O	-11230	847	-2	452	--	--	--	-0.62	0.12	1.00	0.05	0.25	0.36	--	0.13	--	--
1/2	1P	-11230	1044	-2	362	--	--	--	-0.62	0.12	1.00	0.06	0.25	0.36	--	0.16	--	--
1/2	2	-14370	1518	24	527	0.2	--	0.56	-0.80	0.27	1.00	0.08	0.32	0.39	--	0.21	--	--
0	1A	-2760	127	-13	218	--	--	--	-0.92	0.17	1.00	0.04	0.37	0.28	--	0.15	0.20	0.04
0	1B	-2760	433	-13	100	--	--	--	-0.92	0.17	1.00	0.14	0.37	0.28	--	0.52	0.09	0.04
0	1C	-2760	127	-21	218	--	--	--	-0.92	0.17	1.00	0.04	0.37	0.28	--	0.15	0.20	0.07
0	1D	-2760	433	-21	100	--	--	--	-0.92	0.17	1.00	0.14	0.37	0.28	--	0.52	0.09	0.07
0	1E	-2995	127	-13	218	--	--	--	-1.00	0.19	1.00	0.04	0.40	0.29	--	0.15	0.19	0.04
0	1F	-2995	433	-13	100	--	--	--	-1.00	0.19	1.00	0.14	0.40	0.29	--	0.50	0.09	0.04
0	1G	-2995	127	-21	218	--	--	--	-1.00	0.19	1.00	0.04	0.40	0.29	--	0.15	0.19	0.06
0	1H	-2995	433	-21	100	--	--	--	-1.00	0.19	1.00	0.14	0.40	0.29	--	0.50	0.09	0.06
0	1I	-2658	259	-4	166	--	--	--	-0.89	0.17	1.00	0.09	0.35	0.27	--	0.31	0.16	0.01
0	1J	-2658	301	-4	151	--	--	--	-0.89	0.17	1.00	0.10	0.35	0.27	--	0.37	0.14	0.01
0	1K	-2658	259	-31	166	--	--	--	-0.89	0.17	1.00	0.09	0.35	0.27	--	0.31	0.16	0.10
0	1L	-2658	301	-31	151	--	--	--	-0.89	0.17	1.00	0.10	0.35	0.27	--	0.37	0.14	0.10
0	1M	-3097	259	-4	166	--	--	--	-1.03	0.20	1.00	0.09	0.41	0.29	--	0.29	0.14	0.01
0	1N	-3097	301	-4	151	--	--	--	-1.03	0.20	1.00	0.10	0.41	0.29	--	0.34	0.13	0.01
0	1O	-3097	259	-31	166	--	--	--	-1.03	0.20	1.00	0.09	0.41	0.29	--	0.29	0.14	0.09
0	1P	-3097	301	-31	151	--	--	--	-1.03	0.20	1.00	0.10	0.41	0.29	--	0.34	0.13	0.09
0	2	-3956	416	-26	221	--	5.6	0.82	-1.32	0.55	1.00	0.14	0.53	0.33	--	0.43	--	--

Lavoro: **CASA RONZI** Intestazione lavoro: **CASA RONZI**  
Elem.: **MASCHIO (piastra)** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella muri**  
Descrizione: **MURATURA PORTANTE**  
Tipo di verifica: **NTC 2018 - Circolare 21/1/2019 n.7**  
Edificio **Esistente** Fatt. conf.: **1.35**  
fmd: **10.57** kg/cm<sup>2</sup> Modello  $\sigma$ - $\epsilon$ : **Stress-Block**  
fv0d: **0.00** kg/cm<sup>2</sup> Coeff. contributo  $\sigma_n$ : **0.40** fb: **21.41** kg/cm<sup>2</sup>  
Tessitura irregolare  $\tau_0$ : **0.21** kg/cm<sup>2</sup>  $\beta$ , coeff. parz. sez.: **1.00**  
dl: **0.00** cm d2 / t: **0.1660** Effetti di dl e d2: **concorde**  
ea / h: **1 / 200.00** fatt. laterale di vincolo  $\rho$ : **1.00** Altezza: **300.00** cm  
Non viene effettuata la verifica a taglio-scorrimento perché il valore di fv0 non è definito

Maschio num. **6** Descrizione: Maschio murario n. **6**

P	c.	Fx	V	My	Mz	es <sub>1</sub> /e <sub>v</sub>	es <sub>2</sub> /e <sub>h</sub>	$\phi/\phi_c/\phi_b$	Fx/A	I <sub>RN</sub>	$\beta$	$\tau$	f <sub>VK</sub>	$\tau_d$	I <sub>RVs</sub>	I <sub>RVf</sub>	I <sub>Rmz</sub>	I <sub>RMy</sub>	Note	
o	c.																			
s		kg		kg * m		cm			kg/cm <sup>2</sup>				kg/cm <sup>2</sup>							
l	1A	-540	0	5	24	--	--	--	-0.13	0.02	1.00	0.00	0.05	0.14	--	0.00	0.06	0.06		
l	1B	-540	44	5	-7	--	--	--	-0.13	0.02	1.00	0.01	0.05	0.14	--	0.07	0.02	0.06		
l	1C	-540	0	4	24	--	--	--	-0.13	0.02	1.00	0.00	0.05	0.14	--	0.00	0.06	0.06		
l	1D	-540	44	4	-7	--	--	--	-0.13	0.02	1.00	0.01	0.05	0.14	--	0.07	0.02	0.06		
l	1E	-579	0	5	24	--	--	--	-0.14	0.03	1.00	0.00	0.06	0.15	--	0.00	0.06	0.06		
l	1F	-579	44	5	-7	--	--	--	-0.14	0.03	1.00	0.01	0.06	0.15	--	0.07	0.02	0.06		
l	1G	-579	0	4	24	--	--	--	-0.14	0.03	1.00	0.00	0.06	0.15	--	0.00	0.06	0.05		
l	1H	-579	44	4	-7	--	--	--	-0.14	0.03	1.00	0.01	0.06	0.15	--	0.07	0.02	0.05		
l	1I	-535	3	6	12	--	--	--	-0.13	0.02	1.00	0.00	0.05	0.14	--	0.00	0.03	0.08		
l	1J	-535	47	6	4	--	--	--	-0.13	0.02	1.00	0.01	0.05	0.14	--	0.08	0.01	0.08		
l	1K	-535	3	3	12	--	--	--	-0.13	0.02	1.00	0.00	0.05	0.14	--	0.00	0.03	0.04		
l	1L	-535	47	3	4	--	--	--	-0.13	0.02	1.00	0.01	0.05	0.14	--	0.08	0.01	0.04		
l	1M	-583	3	6	12	--	--	--	-0.14	0.03	1.00	0.00	0.06	0.15	--	0.00	0.03	0.07		
l	1N	-583	47	6	4	--	--	--	-0.14	0.03	1.00	0.01	0.06	0.15	--	0.08	0.01	0.07		
l	1O	-583	3	3	12	--	--	--	-0.14	0.03	1.00	0.00	0.06	0.15	--	0.00	0.03	0.04		
l	1P	-583	47	3	4	--	--	--	-0.14	0.03	1.00	0.01	0.06	0.15	--	0.08	0.01	0.04		
l	2	-791	5	9	18	0.0	5.0	0.34	-0.19	0.10	1.00	0.00	0.08	0.16	--	0.01	--	--		
1/2	1A	-10890	1413	45	-445	--	--	--	-0.52	0.10	1.00	0.07	0.21	0.33	--	0.20	--	--		
1/2	1B	-10890	86	45	-765	--	--	--	-0.52	0.10	1.00	0.00	0.21	0.33	--	0.01	--	--		
1/2	1C	-10890	1413	41	-445	--	--	--	-0.52	0.10	1.00	0.07	0.21	0.33	--	0.20	--	--		
1/2	1D	-10890	86	41	-765	--	--	--	-0.52	0.10	1.00	0.00	0.21	0.33	--	0.01	--	--		
1/2	1E	-11571	1413	45	-445	--	--	--	-0.55	0.10	1.00	0.07	0.22	0.34	--	0.20	--	--		
1/2	1F	-11571	86	45	-765	--	--	--	-0.55	0.10	1.00	0.00	0.22	0.34	--	0.01	--	--		
1/2	1G	-11571	1413	41	-445	--	--	--	-0.55	0.10	1.00	0.07	0.22	0.34	--	0.20	--	--		
1/2	1H	-11571	86	41	-765	--	--	--	-0.55	0.10	1.00	0.00	0.22	0.34	--	0.01	--	--		
1/2	1I	-10428	1072	53	-588	--	--	--	-0.50	0.09	1.00	0.05	0.20	0.33	--	0.16	--	--		
1/2	1J	-10428	427	53	-623	--	--	--	-0.50	0.09	1.00	0.02	0.20	0.33	--	0.06	--	--		
1/2	1K	-10428	1072	33	-588	--	--	--	-0.50	0.09	1.00	0.05	0.20	0.33	--	0.16	--	--		
1/2	1L	-10428	427	33	-623	--	--	--	-0.50	0.09	1.00	0.02	0.20	0.33	--	0.06	--	--		
1/2	1M	-12033	1072	53	-588	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.05	0.23	0.34	--	0.15	--	--		
1/2	1N	-12033	427	53	-623	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.02	0.23	0.34	--	0.06	--	--		
1/2	1O	-12033	1072	33	-588	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.05	0.23	0.34	--	0.15	--	--		
1/2	1P	-12033	427	33	-623	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.02	0.23	0.34	--	0.06	--	--		
1/2	2	-15408	1012	69	-829	0.4	--	0.54	-0.73	0.26	1.00	0.05	0.29	0.38	--	0.13	--	--		
0	1A	-3718	430	-25	-127	--	--	--	-0.89	0.17	1.00	0.10	0.35	0.27	--	0.37	0.06	0.06		
0	1B	-3718	18	-25	-436	--	--	--	-0.89	0.17	1.00	0.00	0.35	0.27	--	0.02	0.21	0.06		
0	1C	-3718	430	-27	-127	--	--	--	-0.89	0.17	1.00	0.10	0.35	0.27	--	0.37	0.06	0.06		
0	1D	-3718	18	-27	-436	--	--	--	-0.89	0.17	1.00	0.00	0.35	0.27	--	0.02	0.21	0.06		
0	1E	-3851	430	-25	-127	--	--	--	-0.92	0.17	1.00	0.10	0.37	0.28	--	0.37	0.06	0.05		
0	1F	-3851	18	-25	-436	--	--	--	-0.92	0.17	1.00	0.00	0.37	0.28	--	0.02	0.20	0.05		

0	1G	-3851	430	-27	-127	--	--	--	-0.92	0.17	1.00	0.10	0.37	0.28	--	0.37	0.06	0.06
0	1H	-3851	18	-27	-436	--	--	--	-0.92	0.17	1.00	0.00	0.37	0.28	--	0.02	0.20	0.06
0	1I	-3430	305	-15	-231	--	--	--	-0.82	0.15	1.00	0.07	0.33	0.26	--	0.28	0.12	0.04
0	1J	-3430	143	-15	-332	--	--	--	-0.82	0.15	1.00	0.03	0.33	0.26	--	0.13	0.17	0.04
0	1K	-3430	305	-37	-231	--	--	--	-0.82	0.15	1.00	0.07	0.33	0.26	--	0.28	0.12	0.09
0	1L	-3430	143	-37	-332	--	--	--	-0.82	0.15	1.00	0.03	0.33	0.26	--	0.13	0.17	0.09
0	1M	-4140	305	-15	-231	--	--	--	-0.99	0.19	1.00	0.07	0.39	0.29	--	0.25	0.10	0.03
0	1N	-4140	143	-15	-332	--	--	--	-0.99	0.19	1.00	0.03	0.39	0.29	--	0.12	0.15	0.03
0	1O	-4140	305	-37	-231	--	--	--	-0.99	0.19	1.00	0.07	0.39	0.29	--	0.25	0.10	0.08
0	1P	-4140	143	-37	-332	--	--	--	-0.99	0.19	1.00	0.03	0.39	0.29	--	0.12	0.15	0.08
0	2	-5225	291	-41	-349	--	6.7	0.85	-1.25	0.52	1.00	0.07	0.50	0.32	--	0.22	--	--

Lavoro: **CASA RONZI** Intestazione lavoro: **CASA RONZI**  
Elem.: **MASCHIO (piastra)** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella muri**  
Descrizione: **MURATURA PORTANTE**  
Tipo di verifica: **NTC 2018 - Circolare 21/1/2019 n.7**  
Edificio **Esistente** Fatt. conf.: **1.35**  
fmd: **10.57** kg/cmq Modello  $\sigma$ - $\epsilon$ : **Stress-Block**  
fv0d: **0.00** kg/cmq Coeff. contributo  $\sigma_n$ : **0.40** fb: **21.41** kg/cmq  
Tessitura irregolare  $\tau_0$ : **0.21** kg/cmq  $\beta$ , coeff. parz. sez.: **1.00**  
dl: **0.00** cm Effetti di dl e d2: **concorde**  
ea / h: **1 / 200.00** fatt. laterale di vincolo  $\rho$ : **1.00** Altezza: **300.00** cm  
Non viene effettuata la verifica a taglio-scorrimento perché il valore di fv0 non è definito

Maschio num. 7 Descrizione: Maschio murario n. 7

P o s	c. c.	Fx	V	My	Mz	es <sub>1</sub> /e <sub>v</sub>	es <sub>2</sub> /e <sub>b</sub>	$\phi/\phi_c/\phi_b$	Fx/A	I <sub>RN</sub>	$\beta$	$\tau$	f <sub>VK</sub>	$\tau_d$	I <sub>RVs</sub>	I <sub>RVf</sub>	I <sub>rMz</sub>	I <sub>rMy</sub>	Note
		kg	kg	kg * m	kg * m	cm			kg/cm <sup>2</sup>				kg/cm <sup>2</sup>						
1	1A	-265	187	3	26	--	--	--	-0.07	0.01	1.00	0.05	0.03	0.13	--	0.39	0.17	0.06	
1	1B	-265	152	3	14	--	--	--	-0.07	0.01	1.00	0.04	0.03	0.13	--	0.32	0.09	0.06	
1	1C	-265	187	2	26	--	--	--	-0.07	0.01	1.00	0.05	0.03	0.13	--	0.39	0.17	0.05	
1	1D	-265	152	2	14	--	--	--	-0.07	0.01	1.00	0.04	0.03	0.13	--	0.32	0.09	0.05	
1	1E	-317	187	3	26	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.05	0.03	0.13	--	0.38	0.14	0.05	
1	1F	-317	152	3	14	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.04	0.03	0.13	--	0.31	0.07	0.05	
1	1G	-317	187	2	26	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.05	0.03	0.13	--	0.38	0.14	0.05	
1	1H	-317	152	2	14	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.04	0.03	0.13	--	0.31	0.07	0.05	
1	1I	-278	230	4	24	--	--	--	-0.08	0.01	1.00	0.06	0.03	0.13	--	0.48	0.14	0.10	
1	1J	-278	109	4	17	--	--	--	-0.08	0.01	1.00	0.03	0.03	0.13	--	0.23	0.10	0.10	
1	1K	-278	230	1	24	--	--	--	-0.08	0.01	1.00	0.06	0.03	0.13	--	0.48	0.14	0.02	
1	1L	-278	109	1	17	--	--	--	-0.08	0.01	1.00	0.03	0.03	0.13	--	0.23	0.10	0.02	
1	1M	-304	230	4	24	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.06	0.03	0.13	--	0.47	0.13	0.09	
1	1N	-304	109	4	17	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.03	0.03	0.13	--	0.22	0.09	0.09	
1	1O	-304	230	1	24	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.06	0.03	0.13	--	0.47	0.13	0.01	
1	1P	-304	109	1	17	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.03	0.03	0.13	--	0.22	0.09	0.01	
1	2	-410	230	4	29	0.0	5.0	0.34	-0.11	0.06	1.00	0.06	0.04	0.14	--	0.45	--	--	
1/2	1A	-6614	1346	28	-170	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.06	0.12	0.27	--	0.22	--	--	
1/2	1B	-6614	434	28	-352	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.02	0.12	0.27	--	0.07	--	--	
1/2	1C	-6614	1346	25	-170	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.06	0.12	0.27	--	0.22	--	--	
1/2	1D	-6614	434	25	-352	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.02	0.12	0.27	--	0.07	--	--	
1/2	1E	-7704	1346	28	-170	--	--	--	-0.35	0.07	1.00	0.06	0.14	0.29	--	0.21	--	--	
1/2	1F	-7704	434	28	-352	--	--	--	-0.35	0.07	1.00	0.02	0.14	0.29	--	0.07	--	--	
1/2	1G	-7704	1346	25	-170	--	--	--	-0.35	0.07	1.00	0.06	0.14	0.29	--	0.21	--	--	
1/2	1H	-7704	434	25	-352	--	--	--	-0.35	0.07	1.00	0.02	0.14	0.29	--	0.07	--	--	
1/2	1I	-6562	1366	37	-252	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.06	0.12	0.27	--	0.23	--	--	
1/2	1J	-6562	415	37	-271	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.02	0.12	0.27	--	0.07	--	--	
1/2	1K	-6562	1366	15	-252	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.06	0.12	0.27	--	0.23	--	--	
1/2	1L	-6562	415	15	-271	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.02	0.12	0.27	--	0.07	--	--	
1/2	1M	-7757	1366	37	-252	--	--	--	-0.35	0.07	1.00	0.06	0.14	0.29	--	0.22	--	--	
1/2	1N	-7757	415	37	-271	--	--	--	-0.35	0.07	1.00	0.02	0.14	0.29	--	0.07	--	--	
1/2	1O	-7757	1366	15	-252	--	--	--	-0.35	0.07	1.00	0.06	0.14	0.29	--	0.22	--	--	
1/2	1P	-7757	415	15	-271	--	--	--	-0.35	0.07	1.00	0.02	0.14	0.29	--	0.07	--	--	
1/2	2	-9936	1017	39	-370	0.4	--	0.54	-0.45	0.16	1.00	0.05	0.18	0.31	--	0.15	--	--	
0	1A	-2185	289	-9	-77	--	--	--	-0.59	0.11	1.00	0.08	0.24	0.23	--	0.34	0.07	0.03	
0	1B	-2185	72	-9	-174	--	--	--	-0.59	0.11	1.00	0.02	0.24	0.23	--	0.08	0.15	0.03	
0	1C	-2185	289	-12	-77	--	--	--	-0.59	0.11	1.00	0.08	0.24	0.23	--	0.34	0.07	0.04	
0	1D	-2185	72	-12	-174	--	--	--	-0.59	0.11	1.00	0.02	0.24	0.23	--	0.08	0.15	0.04	
0	1E	-2301	289	-9	-77	--	--	--	-0.62	0.12	1.00	0.08	0.25	0.24	--	0.33	0.06	0.03	
0	1F	-2301	72	-9	-174	--	--	--	-0.62	0.12	1.00	0.02	0.25	0.24	--	0.08	0.14	0.03	
0	1G	-2301	289	-12	-77	--	--	--	-0.62	0.12	1.00	0.08	0.25	0.24	--	0.33	0.06	0.04	
0	1H	-2301	72	-12	-174	--	--	--	-0.62	0.12	1.00	0.02	0.25	0.24	--	0.08	0.14	0.04	
0	1I	-1980	264	-1	-101	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.07	0.21	0.22	--	0.32	0.09	0.00	
0	1J	-1980	97	-1	-149	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.03	0.21	0.22	--	0.12	0.14	0.00	
0	1K	-1980	264	-19	-101	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.07	0.21	0.22	--	0.32	0.09	0.07	
0	1L	-1980	97	-19	-149	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.03	0.21	0.22	--	0.12	0.14	0.07	
0	1M	-2506	264	-1	-101	--	--	--	-0.68	0.13	1.00	0.07	0.27	0.25	--	0.29	0.08	0.00	
0	1N	-2506	97	-1	-149	--	--	--	-0.68	0.13	1.00	0.03	0.27	0.25	--	0.11	0.11	0.00	
0	1O	-2506	264	-19	-101	--	--	--	-0.68	0.13	1.00	0.07	0.27	0.25	--	0.29	0.08	0.06	
0	1P	-2506	97	-19	-149	--	--	--	-0.68	0.13	1.00	0.03	0.27	0.25	--	0.11	0.11	0.06	
0	2	-3024	204	-15	-142	--	4.7	0.88	-0.82	0.33	1.00	0.06	0.33	0.27	--	0.21	--	--	

Lavoro: **CASA RONZI** Intestazione lavoro: **CASA RONZI**  
 Elem.: **MASCHIO (piastra)** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella muri**  
 Descrizione: **MURATURA PORTANTE**  
 Tipo di verifica: **NTC 2018 - Circolare 21/1/2019 n.7**  
 Edificio **Esistente** Fatt. conf.: **1.35**  
 fmd: **10.57** kg/cmq Modello  $\sigma$ - $\epsilon$ : **Stress-Block**  
 fv0d: **0.00** kg/cmq Coeff. contributo  $\sigma_n$ : **0.40** fb: **21.41** kg/cmq  
 Tessitura irregolare  $\tau_0$ : **0.21** kg/cmq  $\beta$ , coeff. parz. sez.: **1.00**  
 dl: **0.00** cm d2 / t: **0.1660** Effetti di dl e d2: **concorde**  
 ea / h: **1 / 200.00** fatt. laterale di vincolo  $\rho$ : **1.00** Altezza: **300.00** cm  
 Non viene effettuata la verifica a taglio-scorrimento perché il valore di fv0 non è definito

Maschio num. 8 Descrizione: Maschio murario n. 8

P	c.	Fx	V	My	Mz	es <sub>1</sub> /e <sub>v</sub>	es <sub>2</sub> /e <sub>b</sub>	$\phi/\phi_c/\phi_b$	Fx/A	I <sub>RN</sub>	$\beta$	$\tau$	f <sub>VK</sub>	$\tau_d$	I <sub>RVs</sub>	I <sub>RVf</sub>	I <sub>rMz</sub>	I <sub>rMy</sub>	Note
o	c.																		
s		kg		kg * m		cm			kg/cm <sup>2</sup>				kg/cm <sup>2</sup>						
l	1A	-2091	39	5	9	--	--	--	-0.16	0.03	1.00	0.00	0.06	0.23	--	0.01	0.00	0.02	
l	1B	-2091	122	5	-35	--	--	--	-0.16	0.03	1.00	0.01	0.06	0.23	--	0.04	0.01	0.02	
l	1C	-2091	39	-7	9	--	--	--	-0.16	0.03	1.00	0.00	0.06	0.23	--	0.01	0.00	0.02	
l	1D	-2091	122	-7	-35	--	--	--	-0.16	0.03	1.00	0.01	0.06	0.23	--	0.04	0.01	0.02	
l	1E	-2314	39	5	9	--	--	--	-0.18	0.03	1.00	0.00	0.07	0.23	--	0.01	0.00	0.02	
l	1F	-2314	122	5	-35	--	--	--	-0.18	0.03	1.00	0.01	0.07	0.23	--	0.04	0.01	0.02	
l	1G	-2314	39	-7	9	--	--	--	-0.18	0.03	1.00	0.00	0.07	0.23	--	0.01	0.00	0.02	
l	1H	-2314	122	-7	-35	--	--	--	-0.18	0.03	1.00	0.01	0.07	0.23	--	0.04	0.01	0.02	
l	1I	-2186	241	-0	50	--	--	--	-0.17	0.03	1.00	0.02	0.07	0.23	--	0.08	0.01	0.00	
l	1J	-2186	402	-0	-76	--	--	--	-0.17	0.03	1.00	0.03	0.07	0.23	--	0.14	0.02	0.00	
l	1K	-2186	241	-2	50	--	--	--	-0.17	0.03	1.00	0.02	0.07	0.23	--	0.08	0.01	0.01	
l	1L	-2186	402	-2	-76	--	--	--	-0.17	0.03	1.00	0.03	0.07	0.23	--	0.14	0.02	0.01	
l	1M	-2219	241	-0	50	--	--	--	-0.17	0.03	1.00	0.02	0.07	0.23	--	0.08	0.01	0.00	
l	1N	-2219	402	-0	-76	--	--	--	-0.17	0.03	1.00	0.03	0.07	0.23	--	0.13	0.02	0.00	
l	1O	-2219	241	-2	50	--	--	--	-0.17	0.03	1.00	0.02	0.07	0.23	--	0.08	0.01	0.01	
l	1P	-2219	402	-2	-76	--	--	--	-0.17	0.03	1.00	0.03	0.07	0.23	--	0.13	0.02	0.01	
l	2	-3449	115	-2	-12	0.0	5.0	0.34	-0.27	0.15	1.00	0.01	0.11	0.26	--	0.03	--	--	
1/2	1A	-24104	99	168	470	--	--	--	-0.31	0.06	1.00	0.00	0.12	0.28	--	0.00	--	--	
1/2	1B	-24104	910	168	-31	--	--	--	-0.31	0.06	1.00	0.01	0.12	0.28	--	0.04	--	--	
1/2	1C	-24104	99	26	470	--	--	--	-0.31	0.06	1.00	0.00	0.12	0.28	--	0.00	--	--	
1/2	1D	-24104	910	26	-31	--	--	--	-0.31	0.06	1.00	0.01	0.12	0.28	--	0.04	--	--	
1/2	1E	-27624	99	168	470	--	--	--	-0.36	0.07	1.00	0.00	0.14	0.29	--	0.00	--	--	
1/2	1F	-27624	910	168	-31	--	--	--	-0.36	0.07	1.00	0.01	0.14	0.29	--	0.04	--	--	
1/2	1G	-27624	99	26	470	--	--	--	-0.36	0.07	1.00	0.00	0.14	0.29	--	0.00	--	--	
1/2	1H	-27624	910	26	-31	--	--	--	-0.36	0.07	1.00	0.01	0.14	0.29	--	0.04	--	--	
1/2	1I	-25593	2366	106	1517	--	--	--	-0.33	0.06	1.00	0.03	0.13	0.28	--	0.11	--	--	
1/2	1J	-25593	3375	106	-1078	--	--	--	-0.33	0.06	1.00	0.04	0.13	0.28	--	0.15	--	--	
1/2	1K	-25593	2366	87	1517	--	--	--	-0.33	0.06	1.00	0.03	0.13	0.28	--	0.11	--	--	
1/2	1L	-25593	3375	87	-1078	--	--	--	-0.33	0.06	1.00	0.04	0.13	0.28	--	0.15	--	--	
1/2	1M	-26136	2366	106	1517	--	--	--	-0.34	0.06	1.00	0.03	0.14	0.28	--	0.11	--	--	
1/2	1N	-26136	3375	106	-1078	--	--	--	-0.34	0.06	1.00	0.04	0.14	0.28	--	0.15	--	--	
1/2	1O	-26136	2366	87	1517	--	--	--	-0.34	0.06	1.00	0.03	0.14	0.28	--	0.11	--	--	
1/2	1P	-26136	3375	87	-1078	--	--	--	-0.34	0.06	1.00	0.04	0.14	0.28	--	0.15	--	--	
1/2	2	-36903	724	129	336	0.4	--	0.54	-0.48	0.17	1.00	0.01	0.19	0.32	--	0.03	--	--	
0	1A	-6208	16	44	282	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.00	0.19	0.32	--	0.00	0.02	0.05	
0	1B	-6208	173	44	184	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.01	0.19	0.32	--	0.04	0.02	0.05	
0	1C	-6208	16	5	282	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.00	0.19	0.32	--	0.00	0.02	0.01	
0	1D	-6208	173	5	184	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.01	0.19	0.32	--	0.04	0.02	0.01	
0	1E	-7321	16	44	282	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.00	0.23	0.34	--	0.00	0.02	0.05	
0	1F	-7321	173	44	184	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.01	0.23	0.34	--	0.04	0.01	0.05	
0	1G	-7321	16	5	282	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.00	0.23	0.34	--	0.00	0.02	0.00	
0	1H	-7321	173	5	184	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.01	0.23	0.34	--	0.04	0.01	0.00	
0	1I	-6696	441	26	682	--	--	--	-0.52	0.10	1.00	0.03	0.21	0.33	--	0.10	0.05	0.03	
0	1J	-6696	631	26	-216	--	--	--	-0.52	0.10	1.00	0.05	0.21	0.33	--	0.15	0.02	0.03	
0	1K	-6696	441	22	682	--	--	--	-0.52	0.10	1.00	0.03	0.21	0.33	--	0.10	0.05	0.03	
0	1L	-6696	631	22	-216	--	--	--	-0.52	0.10	1.00	0.05	0.21	0.33	--	0.15	0.02	0.03	
0	1M	-6834	441	26	682	--	--	--	-0.53	0.10	1.00	0.03	0.21	0.33	--	0.10	0.05	0.03	
0	1N	-6834	631	26	-216	--	--	--	-0.53	0.10	1.00	0.05	0.21	0.33	--	0.15	0.02	0.03	
0	1O	-6834	441	22	682	--	--	--	-0.53	0.10	1.00	0.03	0.21	0.33	--	0.10	0.05	0.02	
0	1P	-6834	631	22	-216	--	--	--	-0.53	0.10	1.00	0.05	0.21	0.33	--	0.15	0.02	0.02	
0	2	-9342	136	28	290	--	3.1	0.98	-0.72	0.26	1.00	0.01	0.29	0.38	--	0.03	--	--	

Lavoro: **CASA RONZI** Intestazione lavoro: **CASA RONZI**  
 Elem.: **MASCHIO (piastra)** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella muri**  
 Descrizione: **MURATURA PORTANTE**  
 Tipo di verifica: **NTC 2018 - Circolare 21/1/2019 n.7**  
 Edificio **Esistente** Fatt. conf.: **1.35**  
 fmd: **10.57** kg/cmq Modello  $\sigma$ - $\epsilon$ : **Stress-Block**  
 fv0d: **0.00** kg/cmq Coeff. contributo  $\sigma_n$ : **0.40** fb: **21.41** kg/cmq  
 Tessitura irregolare  $\tau_0$ : **0.21** kg/cmq  $\beta$ , coeff. parz. sez.: **1.00**  
 dl: **0.00** cm d2 / t: **0.1660** Effetti di dl e d2: **concorde**  
 ea / h: **1 / 200.00** fatt. laterale di vincolo  $\rho$ : **1.00** Altezza: **300.00** cm  
 Non viene effettuata la verifica a taglio-scorrimento perché il valore di fv0 non è definito



Maschio num. 9 Descrizione: Maschio murario n. 9

P o s	c. c.	Fx	V	My	Mz	es <sub>1</sub> /e <sub>v</sub>	es <sub>2</sub> /e <sub>b</sub>	φ/φ <sub>c</sub> /φ <sub>b</sub>	Fx/A	I <sub>RN</sub>	β	τ	f <sub>VK</sub>	τ <sub>d</sub>	I <sub>RVs</sub>	I <sub>RVf</sub>	I <sub>rMz</sub>	I <sub>rMy</sub>	Note
		kg		kg * m		cm			kg/cm <sup>2</sup>				kg/cm <sup>2</sup>						
l	1A	-354	227	3	19	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.05	0.03	0.13	--	0.39	0.07	0.07	
l	1B	-354	246	3	15	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.06	0.03	0.13	--	0.42	0.06	0.07	
l	1C	-354	227	3	19	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.05	0.03	0.13	--	0.39	0.07	0.06	
l	1D	-354	246	3	15	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.06	0.03	0.13	--	0.42	0.06	0.06	
l	1E	-400	227	3	19	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.05	0.04	0.13	--	0.38	0.07	0.06	
l	1F	-400	246	3	15	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.06	0.04	0.13	--	0.41	0.05	0.06	
l	1G	-400	227	3	19	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.05	0.04	0.13	--	0.38	0.07	0.05	
l	1H	-400	246	3	15	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.06	0.04	0.13	--	0.41	0.05	0.05	
l	1I	-358	139	6	20	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.03	0.03	0.13	--	0.24	0.08	0.11	
l	1J	-358	333	6	14	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.07	0.03	0.13	--	0.57	0.05	0.11	
l	1K	-358	139	1	20	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.03	0.03	0.13	--	0.24	0.08	0.01	
l	1L	-358	333	1	14	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.07	0.03	0.13	--	0.57	0.05	0.01	
l	1M	-396	139	6	20	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.03	0.04	0.13	--	0.23	0.07	0.10	
l	1N	-396	333	6	14	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.07	0.04	0.13	--	0.56	0.05	0.10	
l	1O	-396	139	1	20	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.03	0.04	0.13	--	0.23	0.07	0.01	
l	1P	-396	333	1	14	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.07	0.04	0.13	--	0.56	0.05	0.01	
l	2	-521	308	5	27	0.0	5.0	0.34	-0.12	0.06	1.00	0.07	0.05	0.14	--	0.49	--	--	
1/2	1A	-7620	1120	42	-324	--	--	--	-0.28	0.05	1.00	0.04	0.11	0.27	--	0.16	--	--	
1/2	1B	-7620	1610	42	-346	--	--	--	-0.28	0.05	1.00	0.06	0.11	0.27	--	0.22	--	--	
1/2	1C	-7620	1120	38	-324	--	--	--	-0.28	0.05	1.00	0.04	0.11	0.27	--	0.16	--	--	
1/2	1D	-7620	1610	38	-346	--	--	--	-0.28	0.05	1.00	0.06	0.11	0.27	--	0.22	--	--	
1/2	1E	-8688	1120	42	-324	--	--	--	-0.32	0.06	1.00	0.04	0.13	0.28	--	0.15	--	--	
1/2	1F	-8688	1610	42	-346	--	--	--	-0.32	0.06	1.00	0.06	0.13	0.28	--	0.22	--	--	
1/2	1G	-8688	1120	38	-324	--	--	--	-0.32	0.06	1.00	0.04	0.13	0.28	--	0.15	--	--	
1/2	1H	-8688	1610	38	-346	--	--	--	-0.32	0.06	1.00	0.06	0.13	0.28	--	0.22	--	--	
1/2	1I	-7527	684	58	-296	--	--	--	-0.28	0.05	1.00	0.03	0.11	0.27	--	0.10	--	--	
1/2	1J	-7527	2046	58	-374	--	--	--	-0.28	0.05	1.00	0.08	0.11	0.27	--	0.29	--	--	
1/2	1K	-7527	684	22	-296	--	--	--	-0.28	0.05	1.00	0.03	0.11	0.27	--	0.10	--	--	
1/2	1L	-7527	2046	22	-374	--	--	--	-0.28	0.05	1.00	0.08	0.11	0.27	--	0.29	--	--	
1/2	1M	-8781	684	58	-296	--	--	--	-0.33	0.06	1.00	0.03	0.13	0.28	--	0.09	--	--	
1/2	1N	-8781	2046	58	-374	--	--	--	-0.33	0.06	1.00	0.08	0.13	0.28	--	0.27	--	--	
1/2	1O	-8781	684	22	-296	--	--	--	-0.33	0.06	1.00	0.03	0.13	0.28	--	0.09	--	--	
1/2	1P	-8781	2046	22	-374	--	--	--	-0.33	0.06	1.00	0.08	0.13	0.28	--	0.27	--	--	
1/2	2	-11195	1661	60	-420	0.5	--	0.53	-0.42	0.15	1.00	0.06	0.17	0.31	--	0.20	--	--	
0	1A	-2141	44	-5	-1	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.01	0.19	0.21	--	0.05	0.00	0.02	
0	1B	-2141	76	-5	-17	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.02	0.19	0.21	--	0.08	0.01	0.02	
0	1C	-2141	44	-7	-1	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.01	0.19	0.21	--	0.05	0.00	0.02	
0	1D	-2141	76	-7	-17	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.02	0.19	0.21	--	0.08	0.01	0.02	
0	1E	-2492	44	-5	-1	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.01	0.22	0.23	--	0.04	0.00	0.01	
0	1F	-2492	76	-5	-17	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.02	0.22	0.23	--	0.07	0.01	0.01	
0	1G	-2492	44	-7	-1	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.01	0.22	0.23	--	0.04	0.00	0.02	
0	1H	-2492	76	-7	-17	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.02	0.22	0.23	--	0.07	0.01	0.02	
0	1I	-2125	73	4	-5	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.02	0.19	0.21	--	0.08	0.00	0.01	
0	1J	-2125	105	4	-13	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.02	0.19	0.21	--	0.11	0.01	0.01	
0	1K	-2125	73	-16	-5	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.02	0.19	0.21	--	0.08	0.00	0.06	
0	1L	-2125	105	-16	-13	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.02	0.19	0.21	--	0.11	0.01	0.06	
0	1M	-2508	73	4	-5	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.02	0.23	0.23	--	0.07	0.00	0.01	
0	1N	-2508	105	4	-13	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.02	0.23	0.23	--	0.10	0.01	0.01	
0	1O	-2508	73	-16	-5	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.02	0.23	0.23	--	0.07	0.00	0.05	
0	1P	-2508	105	-16	-13	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.02	0.23	0.23	--	0.10	0.01	0.05	
0	2	-3165	17	-10	-4	--	0.1	1.00	-0.71	0.26	1.00	0.00	0.28	0.25	--	0.02	--	--	

Lavoro: **CASA RONZI** Intestazione lavoro: **CASA RONZI**  
 Elem.: **MASCHIO (piastra)** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella muri**  
 Descrizione: **MURATURA PORTANTE**  
 Tipo di verifica: **NTC 2018 - Circolare 21/1/2019 n.7**  
 Edificio **Esistente** Fatt. conf.: **1.35**  
 fmd: **10.57** kg/cm<sup>q</sup> Modello σ-ε: **Stress-Block**  
 fv0d: **0.00** kg/cm<sup>q</sup> Coeff. contributo σ<sub>n</sub>: **0.40** fb: **21.41** kg/cm<sup>q</sup>  
 Tessitura irregolare τ0: **0.21** kg/cm<sup>q</sup> β, coeff. parz. sez.: **1.00**  
 dl: **0.00** cm d2 / t: **0.1660** Effetti di dl e d2: **concorde**  
 ea / h: **1 / 200.00** fatt. laterale di vincolo ρ: **1.00** Altezza: **300.00** cm  
 Non viene effettuata la verifica a taglio-scorrimento perché il valore di fv0 non è definito

Maschio num. 10 Descrizione: Maschio murario n. 10

P o s	c. c.	Fx	V	My	Mz	es <sub>1</sub> /e <sub>v</sub>	es <sub>2</sub> /e <sub>b</sub>	φ/φ <sub>c</sub> /φ <sub>b</sub>	Fx/A	I <sub>RN</sub>	β	τ	f <sub>VK</sub>	τ <sub>d</sub>	I <sub>RVs</sub>	I <sub>RVf</sub>	I <sub>rMz</sub>	I <sub>rMy</sub>	Note
		kg		kg * m		cm			kg/cm <sup>2</sup>				kg/cm <sup>2</sup>						
l	1A	-1349	42	11	-48	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.00	0.04	0.20	--	0.01	0.02	0.06	
l	1B	-1349	475	11	-115	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.03	0.04	0.20	--	0.16	0.04	0.06	
l	1C	-1349	42	9	-48	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.00	0.04	0.20	--	0.01	0.02	0.05	
l	1D	-1349	475	9	-115	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.03	0.04	0.20	--	0.16	0.04	0.05	
l	1E	-1378	42	11	-48	--	--	--	-0.10	0.02	1.00	0.00	0.04	0.20	--	0.01	0.01	0.06	
l	1F	-1378	475	11	-115	--	--	--	-0.10	0.02	1.00	0.03	0.04	0.20	--	0.16	0.04	0.06	
l	1G	-1378	42	9	-48	--	--	--	-0.10	0.02	1.00	0.00	0.04	0.20	--	0.01	0.01	0.04	

I	1H	-1378	475	9	-115	--	--	--	-0.10	0.02	1.00	0.03	0.04	0.20	--	0.16	0.04	0.04
I	1I	-1300	82	20	-78	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.01	0.04	0.20	--	0.03	0.03	0.10
I	1J	-1300	351	20	-85	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.02	0.04	0.20	--	0.12	0.03	0.10
I	1K	-1300	82	1	-78	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.01	0.04	0.20	--	0.03	0.03	0.00
I	1L	-1300	351	1	-85	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.02	0.04	0.20	--	0.12	0.03	0.00
I	1M	-1427	82	20	-78	--	--	--	-0.10	0.02	1.00	0.01	0.04	0.20	--	0.03	0.02	0.09
I	1N	-1427	351	20	-85	--	--	--	-0.10	0.02	1.00	0.02	0.04	0.20	--	0.12	0.03	0.09
I	1O	-1427	82	1	-78	--	--	--	-0.10	0.02	1.00	0.01	0.04	0.20	--	0.03	0.02	0.00
I	1P	-1427	351	1	-85	--	--	--	-0.10	0.02	1.00	0.02	0.04	0.20	--	0.12	0.03	0.00
I	2	-1927	223	19	-154	0.0	5.0	0.34	-0.13	0.07	1.00	0.02	0.05	0.22	--	0.07	--	--
1/2	1A	-27265	1149	187	268	--	--	--	-0.32	0.06	1.00	0.01	0.13	0.28	--	0.05	--	--
1/2	1B	-27265	3102	187	-1740	--	--	--	-0.32	0.06	1.00	0.04	0.13	0.28	--	0.13	--	--
1/2	1C	-27265	1149	162	268	--	--	--	-0.32	0.06	1.00	0.01	0.13	0.28	--	0.05	--	--
1/2	1D	-27265	3102	162	-1740	--	--	--	-0.32	0.06	1.00	0.04	0.13	0.28	--	0.13	--	--
1/2	1E	-28129	1149	187	268	--	--	--	-0.33	0.06	1.00	0.01	0.13	0.28	--	0.05	--	--
1/2	1F	-28129	3102	187	-1740	--	--	--	-0.33	0.06	1.00	0.04	0.13	0.28	--	0.13	--	--
1/2	1G	-28129	1149	162	268	--	--	--	-0.33	0.06	1.00	0.01	0.13	0.28	--	0.05	--	--
1/2	1H	-28129	3102	162	-1740	--	--	--	-0.33	0.06	1.00	0.04	0.13	0.28	--	0.13	--	--
1/2	1I	-25560	58	270	-455	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.00	0.12	0.27	--	0.00	--	--
1/2	1J	-25560	1895	270	-1017	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.02	0.12	0.27	--	0.08	--	--
1/2	1K	-25560	58	78	-455	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.00	0.12	0.27	--	0.00	--	--
1/2	1L	-25560	1895	78	-1017	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.02	0.12	0.27	--	0.08	--	--
1/2	1M	-29834	58	270	-455	--	--	--	-0.35	0.07	1.00	0.00	0.14	0.29	--	0.00	--	--
1/2	1N	-29834	1895	270	-1017	--	--	--	-0.35	0.07	1.00	0.02	0.14	0.29	--	0.08	--	--
1/2	1O	-29834	58	78	-455	--	--	--	-0.35	0.07	1.00	0.00	0.14	0.29	--	0.00	--	--
1/2	1P	-29834	1895	78	-1017	--	--	--	-0.35	0.07	1.00	0.02	0.14	0.29	--	0.08	--	--
1/2	2	-38278	842	268	-1174	0.7	--	0.51	-0.44	0.16	1.00	0.01	0.18	0.31	--	0.03	--	--
0	1A	-7718	272	4	96	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.02	0.21	0.34	--	0.06	0.01	0.00
0	1B	-7718	454	4	-334	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.03	0.21	0.34	--	0.09	0.02	0.00
0	1C	-7718	272	-6	96	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.02	0.21	0.34	--	0.06	0.01	0.01
0	1D	-7718	454	-6	-334	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.03	0.21	0.34	--	0.09	0.02	0.01
0	1E	-8008	272	4	96	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.02	0.22	0.34	--	0.06	0.01	0.00
0	1F	-8008	454	4	-334	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.03	0.22	0.34	--	0.09	0.02	0.00
0	1G	-8008	272	-6	96	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.02	0.22	0.34	--	0.06	0.01	0.01
0	1H	-8008	454	-6	-334	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.03	0.22	0.34	--	0.09	0.02	0.01
0	1I	-7064	52	36	-48	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.00	0.20	0.32	--	0.01	0.00	0.04
0	1J	-7064	233	36	-190	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.02	0.20	0.32	--	0.05	0.01	0.04
0	1K	-7064	52	-38	-48	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.00	0.20	0.32	--	0.01	0.00	0.04
0	1L	-7064	233	-38	-190	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.02	0.20	0.32	--	0.05	0.01	0.04
0	1M	-8662	52	36	-48	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.00	0.24	0.35	--	0.01	0.00	0.03
0	1N	-8662	233	36	-190	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.02	0.24	0.35	--	0.05	0.01	0.03
0	1O	-8662	52	-38	-48	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.00	0.24	0.35	--	0.01	0.00	0.03
0	1P	-8662	233	-38	-190	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.02	0.24	0.35	--	0.05	0.01	0.03
0	2	-10783	57	-15	-149	--	--	--	-0.75	0.28	1.00	0.00	0.30	0.38	--	0.01	--	--

Lavoro: **CASA RONZI** Intestazione lavoro: **CASA RONZI**  
Elem.: **MASCHIO (piastra)** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella muri**  
Descrizione: **MURATURA PORTANTE**  
Tipo di verifica: **NTC 2018 - Circolare 21/1/2019 n.7**  
Edificio **Esistente** Fatt. conf.: **1.35**  
fmd: **10.57** kg/cm<sup>2</sup> Modello  $\sigma$ - $\epsilon$ : **Stress-Block**  
fv0d: **0.00** kg/cm<sup>2</sup> Coeff. contributo  $\sigma_s$ : **0.40** fb: **21.41** kg/cm<sup>2</sup>  
Tessitura irregolare  $\tau_0$ : **0.21** kg/cm<sup>2</sup>  $\beta$ , coeff. parz. sez.: **1.00**  
dl: **0.00** cm d2 / t: **0.1660** Effetti di dl e d2: **concorde**  
ea / h: **1 / 200.00** fatt. laterale di vincolo  $\rho$ : **1.00** Altezza: **300.00** cm  
Non viene effettuata la verifica a taglio-scorrimento perché il valore di fv0 non è definito

Maschio num. 11 Descrizione: Maschio murario n. 11

P	c.	Fx	V	My	Mz	es <sub>1</sub> /e <sub>v</sub>	es <sub>2</sub> /e <sub>b</sub>	$\phi/\phi_e/\phi_b$	Fx/A	I <sub>RN</sub>	$\beta$	$\tau$	f <sub>VK</sub>	$\tau_d$	I <sub>RVs</sub>	I <sub>RVf</sub>	I <sub>RMz</sub>	I <sub>RMx</sub>	Note
o	c.																		
s		kg		kg * m		cm			kg/cm <sup>2</sup>				kg/cm <sup>2</sup>						
I	1A	-677	94	1	-6	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.03	0.08	0.16	--	0.17	0.02	0.01	
I	1B	-677	89	1	-8	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.03	0.08	0.16	--	0.16	0.02	0.01	
I	1C	-677	94	1	-6	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.03	0.08	0.16	--	0.17	0.02	0.01	
I	1D	-677	89	1	-8	--	--	--	-0.20	0.04	1.00	0.03	0.08	0.16	--	0.16	0.02	0.01	
I	1E	-722	94	1	-6	--	--	--	-0.21	0.04	1.00	0.03	0.08	0.16	--	0.17	0.01	0.01	
I	1F	-722	89	1	-8	--	--	--	-0.21	0.04	1.00	0.03	0.08	0.16	--	0.16	0.02	0.01	
I	1G	-722	94	1	-6	--	--	--	-0.21	0.04	1.00	0.03	0.08	0.16	--	0.17	0.01	0.01	
I	1H	-722	89	1	-8	--	--	--	-0.21	0.04	1.00	0.03	0.08	0.16	--	0.16	0.02	0.01	
I	1I	-654	114	3	-5	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.03	0.08	0.16	--	0.21	0.01	0.04	
I	1J	-654	69	3	-9	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.02	0.08	0.16	--	0.13	0.02	0.04	
I	1K	-654	114	-2	-5	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.03	0.08	0.16	--	0.21	0.01	0.02	
I	1L	-654	69	-2	-9	--	--	--	-0.19	0.04	1.00	0.02	0.08	0.16	--	0.13	0.02	0.02	
I	1M	-746	114	3	-5	--	--	--	-0.22	0.04	1.00	0.03	0.09	0.16	--	0.20	0.01	0.03	
I	1N	-746	69	3	-9	--	--	--	-0.22	0.04	1.00	0.02	0.09	0.16	--	0.12	0.02	0.03	
I	1O	-746	114	-2	-5	--	--	--	-0.22	0.04	1.00	0.03	0.09	0.16	--	0.20	0.01	0.02	
I	1P	-746	69	-2	-9	--	--	--	-0.22	0.04	1.00	0.02	0.09	0.16	--	0.12	0.02	0.02	
I	2	-1090	118	1	-8	0.0	5.0	0.34	-0.31	0.17	1.00	0.03	0.13	0.18	--	0.18	--	--	
1/2	1A	-8909	430	27	0	--	--	--	-0.43	0.08	1.00	0.02	0.17	0.31	--	0.07	--	--	

1/2	1B	-8909	63	27	-37	--	--	--	-0.43	0.08	1.00	0.00	0.17	0.31	--	0.01	--	--
1/2	1C	-8909	430	22	0	--	--	--	-0.43	0.08	1.00	0.02	0.17	0.31	--	0.07	--	--
1/2	1D	-8909	63	22	-37	--	--	--	-0.43	0.08	1.00	0.00	0.17	0.31	--	0.01	--	--
1/2	1E	-9630	430	27	0	--	--	--	-0.46	0.09	1.00	0.02	0.19	0.32	--	0.07	--	--
1/2	1F	-9630	63	27	-37	--	--	--	-0.46	0.09	1.00	0.00	0.19	0.32	--	0.01	--	--
1/2	1G	-9630	430	22	0	--	--	--	-0.46	0.09	1.00	0.02	0.19	0.32	--	0.07	--	--
1/2	1H	-9630	63	22	-37	--	--	--	-0.46	0.09	1.00	0.00	0.19	0.32	--	0.01	--	--
1/2	1I	-8479	358	53	-13	--	--	--	-0.41	0.08	1.00	0.02	0.16	0.30	--	0.06	--	--
1/2	1J	-8479	134	53	-24	--	--	--	-0.41	0.08	1.00	0.01	0.16	0.30	--	0.02	--	--
1/2	1K	-8479	358	-4	-13	--	--	--	-0.41	0.08	1.00	0.02	0.16	0.30	--	0.06	--	--
1/2	1L	-8479	134	-4	-24	--	--	--	-0.41	0.08	1.00	0.01	0.16	0.30	--	0.02	--	--
1/2	1M	-10060	358	53	-13	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.02	0.19	0.32	--	0.05	--	--
1/2	1N	-10060	134	53	-24	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.01	0.19	0.32	--	0.02	--	--
1/2	1O	-10060	358	-4	-13	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.02	0.19	0.32	--	0.05	--	--
1/2	1P	-10060	134	-4	-24	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.01	0.19	0.32	--	0.02	--	--
1/2	2	-13291	261	36	-28	0.3	--	0.55	-0.64	0.22	1.00	0.01	0.26	0.36	--	0.03	--	--
0	1A	-1856	27	2	1	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.01	0.21	0.22	--	0.03	0.00	0.01
0	1B	-1856	112	2	-4	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.03	0.21	0.22	--	0.14	0.00	0.01
0	1C	-1856	27	-1	1	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.01	0.21	0.22	--	0.03	0.00	0.00
0	1D	-1856	112	-1	-4	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.03	0.21	0.22	--	0.14	0.00	0.00
0	1E	-2019	27	2	1	--	--	--	-0.58	0.11	1.00	0.01	0.23	0.23	--	0.03	0.00	0.01
0	1F	-2019	112	2	-4	--	--	--	-0.58	0.11	1.00	0.03	0.23	0.23	--	0.14	0.00	0.01
0	1G	-2019	27	-1	1	--	--	--	-0.58	0.11	1.00	0.01	0.23	0.23	--	0.03	0.00	0.00
0	1H	-2019	112	-1	-4	--	--	--	-0.58	0.11	1.00	0.03	0.23	0.23	--	0.14	0.00	0.00
0	1I	-1747	64	9	-1	--	--	--	-0.50	0.10	1.00	0.02	0.20	0.22	--	0.08	0.00	0.04
0	1J	-1747	75	9	-2	--	--	--	-0.50	0.10	1.00	0.02	0.20	0.22	--	0.10	0.00	0.04
0	1K	-1747	64	-8	-1	--	--	--	-0.50	0.10	1.00	0.02	0.20	0.22	--	0.08	0.00	0.04
0	1L	-1747	75	-8	-2	--	--	--	-0.50	0.10	1.00	0.02	0.20	0.22	--	0.10	0.00	0.04
0	1M	-2127	64	9	-1	--	--	--	-0.61	0.12	1.00	0.02	0.25	0.24	--	0.08	0.00	0.03
0	1N	-2127	75	9	-2	--	--	--	-0.61	0.12	1.00	0.02	0.25	0.24	--	0.09	0.00	0.03
0	1O	-2127	64	-8	-1	--	--	--	-0.61	0.12	1.00	0.02	0.25	0.24	--	0.08	0.00	0.03
0	1P	-2127	75	-8	-2	--	--	--	-0.61	0.12	1.00	0.02	0.25	0.24	--	0.09	0.00	0.03
0	2	-2660	111	-1	-2	--	0.1	1.00	-0.77	0.26	1.00	0.03	0.31	0.26	--	0.12	--	--

Lavoro: **CASA RONZI** Intestazione lavoro: **CASA RONZI**  
Elem.: **MASCHIO (piastra)** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella muri**  
Descrizione: **MURATURA PORTANTE**  
Tipo di verifica: **NTC 2018 - Circolare 21/1/2019 n.7**  
Edificio **Esistente** Fatt. conf.: **1.35**  
fmd: **10.57** kg/cm<sup>2</sup> Modello  $\sigma$ - $\epsilon$ : **Stress-Block**  
fv0d: **0.00** kg/cm<sup>2</sup> Coeff. contributo  $\sigma_n$ : **0.40** fb: **21.41** kg/cm<sup>2</sup>  
Tessitura irregolare  $\tau_0$ : **0.21** kg/cm<sup>2</sup>  $\beta$ , coeff. parz. sez.: **1.00**  
dl: **0.00** cm d2 / t: **0.1660** Effetti di dl e d2: **concorde**  
ea / h: **1 / 200.00** fatt. laterale di vincolo  $\rho$ : **1.00** Altezza: **300.00** cm  
Non viene effettuata la verifica a taglio-scorrimento perché il valore di fv0 non è definito

Maschio num. 12 Descrizione: Maschio murario n. 12

P	c.	Fx	V	My	Mz	es <sub>1</sub> /e <sub>v</sub>	es <sub>2</sub> /e <sub>b</sub>	$\phi/\phi_c/\phi_b$	Fx/A	I <sub>RN</sub>	$\beta$	$\tau$	f <sub>VK</sub>	$\tau_d$	I <sub>RVs</sub>	I <sub>RVf</sub>	I <sub>RMz</sub>	I <sub>RMx</sub>	I <sub>RMp</sub>	Note
o	c.	kg	kg/cm <sup>2</sup>	kg * m	kg * m	cm	cm		kg/cm <sup>2</sup>			kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>							
l	1A	-406	28	-0	6	--	--	--	-0.16	0.03	1.00	0.01	0.06	0.15	--	0.07	0.03	0.00		
l	1B	-406	41	-0	5	--	--	--	-0.16	0.03	1.00	0.02	0.06	0.15	--	0.11	0.03	0.00		
l	1C	-406	28	-0	6	--	--	--	-0.16	0.03	1.00	0.01	0.06	0.15	--	0.07	0.03	0.01		
l	1D	-406	41	-0	5	--	--	--	-0.16	0.03	1.00	0.02	0.06	0.15	--	0.11	0.03	0.01		
l	1E	-447	28	-0	6	--	--	--	-0.17	0.03	1.00	0.01	0.07	0.15	--	0.07	0.03	0.00		
l	1F	-447	41	-0	5	--	--	--	-0.17	0.03	1.00	0.02	0.07	0.15	--	0.10	0.02	0.00		
l	1G	-447	28	-0	6	--	--	--	-0.17	0.03	1.00	0.01	0.07	0.15	--	0.07	0.03	0.01		
l	1H	-447	41	-0	5	--	--	--	-0.17	0.03	1.00	0.02	0.07	0.15	--	0.10	0.02	0.01		
l	1I	-403	10	1	6	--	--	--	-0.16	0.03	1.00	0.00	0.06	0.15	--	0.03	0.03	0.01		
l	1J	-403	79	1	5	--	--	--	-0.16	0.03	1.00	0.03	0.06	0.15	--	0.20	0.03	0.01		
l	1K	-403	10	-1	6	--	--	--	-0.16	0.03	1.00	0.00	0.06	0.15	--	0.03	0.03	0.02		
l	1L	-403	79	-1	5	--	--	--	-0.16	0.03	1.00	0.03	0.06	0.15	--	0.20	0.03	0.02		
l	1M	-450	10	1	6	--	--	--	-0.18	0.03	1.00	0.00	0.07	0.16	--	0.02	0.03	0.01		
l	1N	-450	79	1	5	--	--	--	-0.18	0.03	1.00	0.03	0.07	0.16	--	0.20	0.02	0.01		
l	1O	-450	10	-1	6	--	--	--	-0.18	0.03	1.00	0.00	0.07	0.16	--	0.02	0.03	0.02		
l	1P	-450	79	-1	5	--	--	--	-0.18	0.03	1.00	0.03	0.07	0.16	--	0.20	0.02	0.02		
l	2	-665	74	-1	10	0.0	5.0	0.34	-0.26	0.14	1.00	0.03	0.10	0.17	--	0.17	--	--		
1/2	1A	-5210	207	19	157	--	--	--	-0.34	0.06	1.00	0.01	0.14	0.28	--	0.05	--	--		
1/2	1B	-5210	93	19	142	--	--	--	-0.34	0.06	1.00	0.01	0.14	0.28	--	0.02	--	--		
1/2	1C	-5210	207	18	157	--	--	--	-0.34	0.06	1.00	0.01	0.14	0.28	--	0.05	--	--		
1/2	1D	-5210	93	18	142	--	--	--	-0.34	0.06	1.00	0.01	0.14	0.28	--	0.02	--	--		
1/2	1E	-5828	207	19	157	--	--	--	-0.38	0.07	1.00	0.01	0.15	0.30	--	0.05	--	--		
1/2	1F	-5828	93	19	142	--	--	--	-0.38	0.07	1.00	0.01	0.15	0.30	--	0.02	--	--		
1/2	1G	-5828	207	18	157	--	--	--	-0.38	0.07	1.00	0.01	0.15	0.30	--	0.05	--	--		
1/2	1H	-5828	93	18	142	--	--	--	-0.38	0.07	1.00	0.01	0.15	0.30	--	0.02	--	--		
1/2	1I	-4972	489	26	164	--	--	--	-0.32	0.06	1.00	0.03	0.13	0.28	--	0.11	--	--		
1/2	1J	-4972	189	26	135	--	--	--	-0.32	0.06	1.00	0.01	0.13	0.28	--	0.04	--	--		
1/2	1K	-4972	489	11	164	--	--	--	-0.32	0.06	1.00	0.03	0.13	0.28	--	0.11	--	--		
1/2	1L	-4972	189	11	135	--	--	--	-0.32	0.06	1.00	0.01	0.13	0.28	--	0.04	--	--		
1/2	1M	-6066	489	26	164	--	--	--	-0.39	0.07	1.00	0.03	0.16	0.30	--	0.11	--	--		
1/2	1N	-6066	189	26	135	--	--	--	-0.39	0.07	1.00	0.01	0.16	0.30	--	0.04	--	--		
1/2	1O	-6066	489	11	164	--	--	--	-0.39	0.07	1.00	0.03	0.16	0.30	--	0.11	--	--		

1/2	1P	-6066	189	11	135	--	--	--	-0.39	0.07	1.00	0.01	0.16	0.30	--	0.04	--	--
1/2	2	-7825	63	25	221	0.3	--	0.54	-0.51	0.18	1.00	0.00	0.20	0.33	--	0.01	--	--
0	1A	-1297	51	-4	-2	--	--	--	-0.51	0.10	1.00	0.02	0.20	0.22	--	0.09	0.01	0.02
0	1B	-1297	83	-4	-6	--	--	--	-0.51	0.10	1.00	0.03	0.20	0.22	--	0.15	0.01	0.02
0	1C	-1297	51	-5	-2	--	--	--	-0.51	0.10	1.00	0.02	0.20	0.22	--	0.09	0.01	0.03
0	1D	-1297	83	-5	-6	--	--	--	-0.51	0.10	1.00	0.03	0.20	0.22	--	0.15	0.01	0.03
0	1E	-1487	51	-4	-2	--	--	--	-0.58	0.11	1.00	0.02	0.23	0.23	--	0.09	0.00	0.02
0	1F	-1487	83	-4	-6	--	--	--	-0.58	0.11	1.00	0.03	0.23	0.23	--	0.14	0.01	0.02
0	1G	-1487	51	-5	-2	--	--	--	-0.58	0.11	1.00	0.02	0.23	0.23	--	0.09	0.00	0.03
0	1H	-1487	83	-5	-6	--	--	--	-0.58	0.11	1.00	0.03	0.23	0.23	--	0.14	0.01	0.03
0	1I	-1228	28	1	-1	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.01	0.19	0.21	--	0.05	0.00	0.01
0	1J	-1228	106	1	-8	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.04	0.19	0.21	--	0.19	0.02	0.01
0	1K	-1228	28	-10	-1	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.01	0.19	0.21	--	0.05	0.00	0.06
0	1L	-1228	106	-10	-8	--	--	--	-0.48	0.09	1.00	0.04	0.19	0.21	--	0.19	0.02	0.06
0	1M	-1556	28	1	-1	--	--	--	-0.61	0.11	1.00	0.01	0.24	0.23	--	0.05	0.00	0.01
0	1N	-1556	106	1	-8	--	--	--	-0.61	0.11	1.00	0.04	0.24	0.23	--	0.18	0.01	0.01
0	1O	-1556	28	-10	-1	--	--	--	-0.61	0.11	1.00	0.01	0.24	0.23	--	0.05	0.00	0.05
0	1P	-1556	106	-10	-8	--	--	--	-0.61	0.11	1.00	0.04	0.24	0.23	--	0.18	0.01	0.05
0	2	-1911	107	-7	-7	--	0.4	0.99	-0.75	0.26	1.00	0.04	0.30	0.25	--	0.16	--	--

Lavoro: **CASA RONZI** Intestazione lavoro: **CASA RONZI**  
Elem.: **MASCHIO (piastra)** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella muri**  
Descrizione: **MURATURA PORTANTE**  
Tipo di verifica: **NTC 2018 - Circolare 21/1/2019 n.7**  
Edificio **Esistente** Fatt. conf.: **1.35**  
fmd: **10.57** kg/cmq Modello  $\sigma$ - $\epsilon$ : **Stress-Block**  
fv0d: **0.00** kg/cmq Coeff. contributo  $\sigma_n$ : **0.40** fb: **21.41** kg/cmq  
Tessitura irregolare  $\tau_0$ : **0.21** kg/cmq  $\beta$ , coeff. parz. sez.: **1.00**  
dl: **0.00** cm d2 / t: **0.1660** Effetti di dl e d2: **concorde**  
ea / h: **1 / 200.00** fatt. laterale di vincolo  $\rho$ : **1.00** Altezza: **300.00** cm  
Non viene effettuata la verifica a taglio-scorrimento perché il valore di fv0 non è definito

Maschio num. 13 Descrizione: Maschio murario n. 13

P	c.	Fx	V	My	Mz	es <sub>1</sub> /e <sub>v</sub>	es <sub>2</sub> /e <sub>b</sub>	$\phi/\phi_c/\phi_b$	Fx/A	I <sub>RN</sub>	$\beta$	$\tau$	f <sub>VK</sub>	$\tau_d$	I <sub>RVs</sub>	I <sub>RVf</sub>	I <sub>rMz</sub>	I <sub>rMy</sub>	Note	
o	c.																			
s		kg		kg * m		cm			kg/cm <sup>2</sup>				kg/cm <sup>2</sup>							
l	1A	-1392	410	19	37	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.02	0.03	0.20	--	0.12	0.01	0.09		
l	1B	-1392	207	19	13	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.01	0.03	0.20	--	0.06	0.00	0.09		
l	1C	-1392	410	7	37	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.02	0.03	0.20	--	0.12	0.01	0.03		
l	1D	-1392	207	7	13	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.01	0.03	0.20	--	0.06	0.00	0.03		
l	1E	-1543	410	19	37	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.02	0.04	0.20	--	0.12	0.01	0.08		
l	1F	-1543	207	19	13	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.01	0.04	0.20	--	0.06	0.00	0.08		
l	1G	-1543	410	7	37	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.02	0.04	0.20	--	0.12	0.01	0.03		
l	1H	-1543	207	7	13	--	--	--	-0.09	0.02	1.00	0.01	0.04	0.20	--	0.06	0.00	0.03		
l	1I	-1457	817	14	127	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.05	0.03	0.20	--	0.23	0.03	0.06		
l	1J	-1457	199	14	-76	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.01	0.03	0.20	--	0.06	0.02	0.06		
l	1K	-1457	817	12	127	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.05	0.03	0.20	--	0.23	0.03	0.05		
l	1L	-1457	199	12	-76	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.01	0.03	0.20	--	0.06	0.02	0.05		
l	1M	-1478	817	14	127	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.05	0.03	0.20	--	0.23	0.03	0.06		
l	1N	-1478	199	14	-76	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.01	0.03	0.20	--	0.06	0.02	0.06		
l	1O	-1478	817	12	127	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.05	0.03	0.20	--	0.23	0.03	0.05		
l	1P	-1478	199	12	-76	--	--	--	-0.08	0.02	1.00	0.01	0.03	0.20	--	0.06	0.02	0.05		
l	2	-2036	401	23	38	0.0	5.0	0.34	-0.12	0.06	1.00	0.02	0.05	0.21	--	0.11	--	--		
1/2	1A	-28759	2599	225	1913	--	--	--	-0.27	0.05	1.00	0.02	0.11	0.26	--	0.09	--	--		
1/2	1B	-28759	1146	225	1297	--	--	--	-0.27	0.05	1.00	0.01	0.11	0.26	--	0.04	--	--		
1/2	1C	-28759	2599	123	1913	--	--	--	-0.27	0.05	1.00	0.02	0.11	0.26	--	0.09	--	--		
1/2	1D	-28759	1146	123	1297	--	--	--	-0.27	0.05	1.00	0.01	0.11	0.26	--	0.04	--	--		
1/2	1E	-32747	2599	225	1913	--	--	--	-0.31	0.06	1.00	0.02	0.12	0.28	--	0.09	--	--		
1/2	1F	-32747	1146	225	1297	--	--	--	-0.31	0.06	1.00	0.01	0.12	0.28	--	0.04	--	--		
1/2	1G	-32747	2599	123	1913	--	--	--	-0.31	0.06	1.00	0.02	0.12	0.28	--	0.09	--	--		
1/2	1H	-32747	1146	123	1297	--	--	--	-0.31	0.06	1.00	0.01	0.12	0.28	--	0.04	--	--		
1/2	1I	-30463	6258	181	4714	--	--	--	-0.29	0.05	1.00	0.06	0.12	0.27	--	0.22	--	--		
1/2	1J	-30463	2513	181	-1503	--	--	--	-0.29	0.05	1.00	0.02	0.12	0.27	--	0.09	--	--		
1/2	1K	-30463	6258	167	4714	--	--	--	-0.29	0.05	1.00	0.06	0.12	0.27	--	0.22	--	--		
1/2	1L	-30463	2513	167	-1503	--	--	--	-0.29	0.05	1.00	0.02	0.12	0.27	--	0.09	--	--		
1/2	1M	-31043	6258	181	4714	--	--	--	-0.29	0.06	1.00	0.06	0.12	0.27	--	0.22	--	--		
1/2	1N	-31043	2513	181	-1503	--	--	--	-0.29	0.06	1.00	0.02	0.12	0.27	--	0.09	--	--		
1/2	1O	-31043	6258	167	4714	--	--	--	-0.29	0.06	1.00	0.06	0.12	0.27	--	0.22	--	--		
1/2	1P	-31043	2513	167	-1503	--	--	--	-0.29	0.06	1.00	0.02	0.12	0.27	--	0.09	--	--		
1/2	2	-42324	2432	257	2207	0.6	--	0.52	-0.40	0.15	1.00	0.02	0.16	0.30	--	0.08	--	--		
0	1A	-8579	414	0	631	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.02	0.20	0.32	--	0.07	0.03	0.00		
0	1B	-8579	163	0	419	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.01	0.20	0.32	--	0.03	0.02	0.00		
0	1C	-8579	414	-38	631	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.02	0.20	0.32	--	0.07	0.03	0.03		
0	1D	-8579	163	-38	419	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.01	0.20	0.32	--	0.03	0.02	0.03		
0	1E	-9885	414	0	631	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.02	0.23	0.34	--	0.07	0.02	0.00		
0	1F	-9885	163	0	419	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.01	0.23	0.34	--	0.03	0.02	0.00		
0	1G	-9885	414	-38	631	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.02	0.23	0.34	--	0.07	0.02	0.03		
0	1H	-9885	163	-38	419	--	--	--	-0.56	0.11	1.00	0.01	0.23	0.34	--	0.03	0.02	0.03		
0	1I	-9133	1086	-14	1631	--	--	--	-0.52	0.10	1.00	0.06	0.21	0.33	--	0.19	0.07	0.01		
0	1J	-9133	509	-14	-581	--	--	--	-0.52	0.10	1.00	0.03	0.21	0.33	--	0.09	0.02	0.01		
0	1K	-9133	1086	-23	1631	--	--	--	-0.52	0.10	1.00	0.06	0.21	0.33	--	0.19	0.07	0.02		
0	1L	-9133	509	-23	-581	--	--	--	-0.52	0.10	1.00	0.03	0.21	0.33	--	0.09	0.02	0.02		

0	1M	-9331	1086	-14	1631	--	--	--	-0.53	0.10	1.00	0.06	0.21	0.33	--	0.19	0.07	0.01
0	1N	-9331	509	-14	-581	--	--	--	-0.53	0.10	1.00	0.03	0.21	0.33	--	0.09	0.02	0.01
0	1O	-9331	1086	-23	1631	--	--	--	-0.53	0.10	1.00	0.06	0.21	0.33	--	0.19	0.07	0.02
0	1P	-9331	509	-23	-581	--	--	--	-0.53	0.10	1.00	0.03	0.21	0.33	--	0.09	0.02	0.02
0	2	-12610	374	-38	699	--	5.5	0.97	-0.72	0.27	1.00	0.02	0.29	0.38	--	0.06	--	--

Lavoro: **CASA RONZI** Intestazione lavoro: **CASA RONZI**  
 Elem.: **MASCHIO (piastra)** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella muri**  
 Descrizione: **MURATURA PORTANTE**  
 Tipo di verifica: **NTC 2018 - Circolare 21/1/2019 n.7**  
 Edificio **Esistente** Fatt. conf.: **1.35**  
 fmd: **10.57** kg/cm<sup>2</sup> Modello  $\sigma$ - $\epsilon$ : **Stress-Block**  
 fv0d: **0.00** kg/cm<sup>2</sup> Coeff. contributo  $\sigma_n$ : **0.40** fb: **21.41** kg/cm<sup>2</sup>  
 Tessitura irregolare  $\tau_0$ : **0.21** kg/cm<sup>2</sup>  $\beta$ , coeff. parz. sez.: **1.00**  
 dl: **0.00** cm d2 / t: **0.1660** Effetti di dl e d2: **concorde**  
 ea / h: **1 / 200.00** fatt. laterale di vincolo  $\rho$ : **1.00** Altezza: **300.00** cm  
 Non viene effettuata la verifica a taglio-scorrimento perché il valore di fv0 non è definito

Maschio num. 14 Descrizione: Maschio murario n. 14

P	c.	Fx	V	My	Mz	es <sub>1</sub> /e <sub>v</sub>	es <sub>2</sub> /e <sub>n</sub>	$\phi/\phi_c/\phi_b$	Fx/A	I <sub>RN</sub>	$\beta$	$\tau$	f <sub>VK</sub>	$\tau_d$	I <sub>RVs</sub>	I <sub>RVf</sub>	I <sub>rMz</sub>	I <sub>rMy</sub>	Note
s	c.	kg	kg	kg * m	kg * m	cm	cm		kg/cm <sup>2</sup>			kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>			I <sub>rM</sub>	I <sub>rMf</sub>	
l	1A	-1771	373	2	95	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.06	0.12	0.18	--	0.34	0.06	0.01	
l	1B	-1771	356	2	74	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.06	0.12	0.18	--	0.33	0.04	0.01	
l	1C	-1771	373	-4	95	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.06	0.12	0.18	--	0.34	0.06	0.02	
l	1D	-1771	356	-4	74	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.06	0.12	0.18	--	0.33	0.04	0.02	
l	1E	-1844	373	2	95	--	--	--	-0.31	0.06	1.00	0.06	0.12	0.18	--	0.34	0.06	0.01	
l	1F	-1844	356	2	74	--	--	--	-0.31	0.06	1.00	0.06	0.12	0.18	--	0.32	0.04	0.01	
l	1G	-1844	373	-4	95	--	--	--	-0.31	0.06	1.00	0.06	0.12	0.18	--	0.34	0.06	0.02	
l	1H	-1844	356	-4	74	--	--	--	-0.31	0.06	1.00	0.06	0.12	0.18	--	0.32	0.04	0.02	
l	1I	-1752	403	-1	90	--	--	--	-0.29	0.06	1.00	0.07	0.12	0.18	--	0.37	0.06	0.00	
l	1J	-1752	327	-1	78	--	--	--	-0.29	0.06	1.00	0.05	0.12	0.18	--	0.30	0.05	0.00	
l	1K	-1752	403	-2	90	--	--	--	-0.29	0.06	1.00	0.07	0.12	0.18	--	0.37	0.06	0.01	
l	1L	-1752	327	-2	78	--	--	--	-0.29	0.06	1.00	0.05	0.12	0.18	--	0.30	0.05	0.01	
l	1M	-1863	403	-1	90	--	--	--	-0.31	0.06	1.00	0.07	0.12	0.18	--	0.37	0.05	0.00	
l	1N	-1863	327	-1	78	--	--	--	-0.31	0.06	1.00	0.05	0.12	0.18	--	0.30	0.04	0.00	
l	1O	-1863	403	-2	90	--	--	--	-0.31	0.06	1.00	0.07	0.12	0.18	--	0.37	0.05	0.01	
l	1P	-1863	327	-2	78	--	--	--	-0.31	0.06	1.00	0.05	0.12	0.18	--	0.30	0.04	0.01	
l	2	-3009	671	-1	159	0.0	5.0	0.34	-0.50	0.28	1.00	0.11	0.20	0.22	--	0.51	--	--	
1/2	1A	-16024	1981	69	1066	--	--	--	-0.53	0.10	1.00	0.07	0.21	0.33	--	0.20	--	--	
1/2	1B	-16024	1787	69	932	--	--	--	-0.53	0.10	1.00	0.06	0.21	0.33	--	0.18	--	--	
1/2	1C	-16024	1981	3	1066	--	--	--	-0.53	0.10	1.00	0.07	0.21	0.33	--	0.20	--	--	
1/2	1D	-16024	1787	3	932	--	--	--	-0.53	0.10	1.00	0.06	0.21	0.33	--	0.18	--	--	
1/2	1E	-17055	1981	69	1066	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.07	0.23	0.34	--	0.19	--	--	
1/2	1F	-17055	1787	69	932	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.06	0.23	0.34	--	0.17	--	--	
1/2	1G	-17055	1981	3	1066	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.07	0.23	0.34	--	0.19	--	--	
1/2	1H	-17055	1787	3	932	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.06	0.23	0.34	--	0.17	--	--	
1/2	1I	-15893	2882	40	1038	--	--	--	-0.53	0.10	1.00	0.10	0.21	0.33	--	0.29	--	--	
1/2	1J	-15893	886	40	960	--	--	--	-0.53	0.10	1.00	0.03	0.21	0.33	--	0.09	--	--	
1/2	1K	-15893	2882	32	1038	--	--	--	-0.53	0.10	1.00	0.10	0.21	0.33	--	0.29	--	--	
1/2	1L	-15893	886	32	960	--	--	--	-0.53	0.10	1.00	0.03	0.21	0.33	--	0.09	--	--	
1/2	1M	-17186	2882	40	1038	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.10	0.23	0.34	--	0.28	--	--	
1/2	1N	-17186	886	40	960	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.03	0.23	0.34	--	0.09	--	--	
1/2	1O	-17186	2882	32	1038	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.10	0.23	0.34	--	0.28	--	--	
1/2	1P	-17186	886	32	960	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.03	0.23	0.34	--	0.09	--	--	
1/2	2	-24508	3303	51	1713	0.2	--	0.55	-0.82	0.28	1.00	0.11	0.33	0.40	--	0.28	--	--	
0	1A	-4297	287	29	186	--	--	--	-0.72	0.14	1.00	0.05	0.29	0.25	--	0.19	0.05	0.05	
0	1B	-4297	236	29	126	--	--	--	-0.72	0.14	1.00	0.04	0.29	0.25	--	0.16	0.03	0.05	
0	1C	-4297	287	-10	186	--	--	--	-0.72	0.14	1.00	0.05	0.29	0.25	--	0.19	0.05	0.02	
0	1D	-4297	236	-10	126	--	--	--	-0.72	0.14	1.00	0.04	0.29	0.25	--	0.16	0.03	0.02	
0	1E	-4671	287	29	186	--	--	--	-0.78	0.15	1.00	0.05	0.31	0.26	--	0.18	0.05	0.05	
0	1F	-4671	236	29	126	--	--	--	-0.78	0.15	1.00	0.04	0.31	0.26	--	0.15	0.03	0.05	
0	1G	-4671	287	-10	186	--	--	--	-0.78	0.15	1.00	0.05	0.31	0.26	--	0.18	0.05	0.02	
0	1H	-4671	236	-10	126	--	--	--	-0.78	0.15	1.00	0.04	0.31	0.26	--	0.15	0.03	0.02	
0	1I	-4439	528	14	342	--	--	--	-0.74	0.14	1.00	0.09	0.30	0.25	--	0.35	0.09	0.02	
0	1J	-4439	4	14	-30	--	--	--	-0.74	0.14	1.00	0.00	0.30	0.25	--	0.00	0.01	0.02	
0	1K	-4439	528	6	342	--	--	--	-0.74	0.14	1.00	0.09	0.30	0.25	--	0.35	0.09	0.01	
0	1L	-4439	4	6	-30	--	--	--	-0.74	0.14	1.00	0.00	0.30	0.25	--	0.00	0.01	0.01	
0	1M	-4529	528	14	342	--	--	--	-0.76	0.14	1.00	0.09	0.30	0.26	--	0.34	0.09	0.02	
0	1N	-4529	4	14	-30	--	--	--	-0.76	0.14	1.00	0.00	0.30	0.26	--	0.00	0.01	0.02	
0	1O	-4529	528	6	342	--	--	--	-0.76	0.14	1.00	0.09	0.30	0.26	--	0.34	0.09	0.01	
0	1P	-4529	4	6	-30	--	--	--	-0.76	0.14	1.00	0.00	0.30	0.26	--	0.00	0.01	0.01	
0	2	-6312	476	10	243	--	3.8	0.94	-1.05	0.38	1.00	0.08	0.42	0.29	--	0.27	--	--	

Lavoro: **CASA RONZI** Intestazione lavoro: **CASA RONZI**  
 Elem.: **MASCHIO (piastra)** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella muri**  
 Descrizione: **MURATURA PORTANTE**  
 Tipo di verifica: **NTC 2018 - Circolare 21/1/2019 n.7**  
 Edificio **Esistente** Fatt. conf.: **1.35**  
 fmd: **10.57** kg/cmq Modello  $\sigma$ - $\epsilon$ : **Stress-Block**  
 fv0d: **0.00** kg/cmq Coeff. contributo  $\sigma_n$ : **0.40** fb: **21.41** kg/cmq  
 Tessitura irregolare  $\tau_0$ : **0.21** kg/cmq  $\beta$ , coeff. parz. sez.: **1.00**  
 dl: **0.00** cm d2 / t: **0.1660** Effetti di dl e d2: **concorde**  
 ea / h: **1 / 200.00** fatt. laterale di vincolo  $\rho$ : **1.00** Altezza: **300.00** cm  
 Non viene effettuata la verifica a taglio-scorrimento perché il valore di fv0 non è definito

Maschio num. 15 Descrizione: Maschio murario n. 15

P	c.	Fx	V	My	Mz	es <sub>1</sub> /e <sub>v</sub>	es <sub>2</sub> /e <sub>b</sub>	$\phi/\phi_c/\phi_b$	Fx/A	I <sub>RN</sub>	$\beta$	$\tau$	f <sub>VK</sub>	$\tau_d$	I <sub>RVs</sub>	I <sub>RVf</sub>	I <sub>rMz</sub>	I <sub>rMy</sub>	Note
o	c.																		
s		kg	kg	kg * m	kg * m	cm	cm		kg/cm <sup>2</sup>				kg/cm <sup>2</sup>						
l	1A	-1150	219	0	-48	--	--	--	-0.27	0.05	1.00	0.05	0.11	0.18	--	0.30	0.06	0.00	
l	1B	-1150	256	0	-50	--	--	--	-0.27	0.05	1.00	0.06	0.11	0.18	--	0.35	0.07	0.00	
l	1C	-1150	219	-3	-48	--	--	--	-0.27	0.05	1.00	0.05	0.11	0.18	--	0.30	0.06	0.02	
l	1D	-1150	256	-3	-50	--	--	--	-0.27	0.05	1.00	0.06	0.11	0.18	--	0.35	0.07	0.02	
l	1E	-1218	219	0	-48	--	--	--	-0.29	0.05	1.00	0.05	0.12	0.18	--	0.29	0.06	0.00	
l	1F	-1218	256	0	-50	--	--	--	-0.29	0.05	1.00	0.06	0.12	0.18	--	0.34	0.06	0.00	
l	1G	-1218	219	-3	-48	--	--	--	-0.29	0.05	1.00	0.05	0.12	0.18	--	0.29	0.06	0.02	
l	1H	-1218	256	-3	-50	--	--	--	-0.29	0.05	1.00	0.06	0.12	0.18	--	0.34	0.06	0.02	
l	1I	-1127	212	-1	-40	--	--	--	-0.27	0.05	1.00	0.05	0.11	0.18	--	0.29	0.05	0.00	
l	1J	-1127	264	-1	-58	--	--	--	-0.27	0.05	1.00	0.06	0.11	0.18	--	0.36	0.08	0.00	
l	1K	-1127	212	-2	-40	--	--	--	-0.27	0.05	1.00	0.05	0.11	0.18	--	0.29	0.05	0.01	
l	1L	-1127	264	-2	-58	--	--	--	-0.27	0.05	1.00	0.06	0.11	0.18	--	0.36	0.08	0.01	
l	1M	-1241	212	-1	-40	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.05	0.12	0.18	--	0.28	0.05	0.00	
l	1N	-1241	264	-1	-58	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.06	0.12	0.18	--	0.35	0.07	0.00	
l	1O	-1241	212	-2	-40	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.05	0.12	0.18	--	0.28	0.05	0.01	
l	1P	-1241	264	-2	-58	--	--	--	-0.30	0.06	1.00	0.06	0.12	0.18	--	0.35	0.07	0.01	
l	2	-1989	483	-2	-94	0.0	5.0	0.34	-0.47	0.26	1.00	0.12	0.19	0.21	--	0.54	--	--	
1/2	1A	-12560	886	16	-929	--	--	--	-0.50	0.09	1.00	0.04	0.20	0.33	--	0.11	--	--	
1/2	1B	-12560	1166	16	-962	--	--	--	-0.50	0.09	1.00	0.05	0.20	0.33	--	0.14	--	--	
1/2	1C	-12560	886	-3	-929	--	--	--	-0.50	0.09	1.00	0.04	0.20	0.33	--	0.11	--	--	
1/2	1D	-12560	1166	-3	-962	--	--	--	-0.50	0.09	1.00	0.05	0.20	0.33	--	0.14	--	--	
1/2	1E	-13493	886	16	-929	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.04	0.21	0.34	--	0.11	--	--	
1/2	1F	-13493	1166	16	-962	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.05	0.21	0.34	--	0.14	--	--	
1/2	1G	-13493	886	-3	-929	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.04	0.21	0.34	--	0.11	--	--	
1/2	1H	-13493	1166	-3	-962	--	--	--	-0.54	0.10	1.00	0.05	0.21	0.34	--	0.14	--	--	
1/2	1I	-12235	198	9	-835	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.01	0.19	0.32	--	0.02	--	--	
1/2	1J	-12235	1854	9	-1056	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.07	0.19	0.32	--	0.23	--	--	
1/2	1K	-12235	198	4	-835	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.01	0.19	0.32	--	0.02	--	--	
1/2	1L	-12235	1854	4	-1056	--	--	--	-0.49	0.09	1.00	0.07	0.19	0.32	--	0.23	--	--	
1/2	1M	-13819	198	9	-835	--	--	--	-0.55	0.10	1.00	0.01	0.22	0.34	--	0.02	--	--	
1/2	1N	-13819	1854	9	-1056	--	--	--	-0.55	0.10	1.00	0.07	0.22	0.34	--	0.22	--	--	
1/2	1O	-13819	198	4	-835	--	--	--	-0.55	0.10	1.00	0.01	0.22	0.34	--	0.02	--	--	
1/2	1P	-13819	1854	4	-1056	--	--	--	-0.55	0.10	1.00	0.07	0.22	0.34	--	0.22	--	--	
1/2	2	-19400	2298	9	-1527	0.0	--	0.56	-0.77	0.26	1.00	0.09	0.31	0.39	--	0.24	--	--	
0	1A	-2889	16	11	-145	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.00	0.28	0.25	--	0.02	0.09	0.03	
0	1B	-2889	68	11	-172	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.02	0.28	0.25	--	0.07	0.10	0.03	
0	1C	-2889	16	-3	-145	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.00	0.28	0.25	--	0.02	0.09	0.01	
0	1D	-2889	68	-3	-172	--	--	--	-0.69	0.13	1.00	0.02	0.28	0.25	--	0.07	0.10	0.01	
0	1E	-3142	16	11	-145	--	--	--	-0.75	0.14	1.00	0.00	0.30	0.26	--	0.01	0.08	0.03	
0	1F	-3142	68	11	-172	--	--	--	-0.75	0.14	1.00	0.02	0.30	0.26	--	0.06	0.09	0.03	
0	1G	-3142	16	-3	-145	--	--	--	-0.75	0.14	1.00	0.00	0.30	0.26	--	0.01	0.08	0.01	
0	1H	-3142	68	-3	-172	--	--	--	-0.75	0.14	1.00	0.02	0.30	0.26	--	0.06	0.09	0.01	
0	1I	-2980	141	7	-74	--	--	--	-0.71	0.13	1.00	0.03	0.28	0.25	--	0.13	0.04	0.02	
0	1J	-2980	224	7	-244	--	--	--	-0.71	0.13	1.00	0.05	0.28	0.25	--	0.21	0.14	0.02	
0	1K	-2980	141	2	-74	--	--	--	-0.71	0.13	1.00	0.03	0.28	0.25	--	0.13	0.04	0.00	
0	1L	-2980	224	2	-244	--	--	--	-0.71	0.13	1.00	0.05	0.28	0.25	--	0.21	0.14	0.00	
0	1M	-3051	141	7	-74	--	--	--	-0.73	0.14	1.00	0.03	0.29	0.25	--	0.13	0.04	0.02	
0	1N	-3051	224	7	-244	--	--	--	-0.73	0.14	1.00	0.05	0.29	0.25	--	0.21	0.14	0.02	
0	1O	-3051	141	2	-74	--	--	--	-0.73	0.14	1.00	0.03	0.29	0.25	--	0.13	0.04	0.00	
0	1P	-3051	224	2	-244	--	--	--	-0.73	0.14	1.00	0.05	0.29	0.25	--	0.21	0.14	0.00	
0	2	-4192	180	5	-199	--	4.8	0.90	-1.00	0.37	1.00	0.04	0.40	0.29	--	0.15	--	--	

Lavoro: **CASA RONZI** Intestazione lavoro: **CASA RONZI**  
 Elem.: **MASCHIO (piastra)** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella muri**  
 Descrizione: **MURATURA PORTANTE**  
 Tipo di verifica: **NTC 2018 - Circolare 21/1/2019 n.7**  
 Edificio **Esistente** Fatt. conf.: **1.35**  
 fmd: **10.57** kg/cmq Modello  $\sigma$ - $\epsilon$ : **Stress-Block**  
 fv0d: **0.00** kg/cmq Coeff. contributo  $\sigma_n$ : **0.40** fb: **21.41** kg/cmq  
 Tessitura irregolare  $\tau_0$ : **0.21** kg/cmq  $\beta$ , coeff. parz. sez.: **1.00**  
 dl: **0.00** cm d2 / t: **0.1660** Effetti di dl e d2: **concorde**  
 ea / h: **1 / 200.00** fatt. laterale di vincolo  $\rho$ : **1.00** Altezza: **300.00** cm  
 Non viene effettuata la verifica a taglio-scorrimento perché il valore di fv0 non è definito

Maschio num. 16 Descrizione: Maschio murario n. 16

P o s	c. c.	Fx	V	My	Mz	es <sub>1</sub> /e <sub>v</sub>	es <sub>2</sub> /e <sub>b</sub>	φ/φ <sub>L</sub> /φ <sub>b</sub>	Fx/A	I <sub>RN</sub>	β	τ	f <sub>VK</sub>	τ <sub>d</sub>	I <sub>RVs</sub>	I <sub>RVf</sub>	I <sub>rMz</sub> I <sub>rM</sub>	I <sub>rMy</sub> I <sub>rMfp</sub>	Note
		kg		kg * m		cm			kg/cm <sup>2</sup>				kg/cm <sup>2</sup>						
I	1A	-2714	160	1	159	--	--	--	-0.25	0.05	1.00	0.01	0.10	0.26	--	0.06	0.03	0.00	
I	1B	-2714	333	1	128	--	--	--	-0.25	0.05	1.00	0.03	0.10	0.26	--	0.12	0.03	0.00	
I	1C	-2714	160	-0	159	--	--	--	-0.25	0.05	1.00	0.01	0.10	0.26	--	0.06	0.03	0.00	
I	1D	-2714	333	-0	128	--	--	--	-0.25	0.05	1.00	0.03	0.10	0.26	--	0.12	0.03	0.00	
I	1E	-2872	160	1	159	--	--	--	-0.27	0.05	1.00	0.01	0.11	0.26	--	0.06	0.03	0.00	
I	1F	-2872	333	1	128	--	--	--	-0.27	0.05	1.00	0.03	0.11	0.26	--	0.12	0.03	0.00	
I	1G	-2872	160	-0	159	--	--	--	-0.27	0.05	1.00	0.01	0.11	0.26	--	0.06	0.03	0.00	
I	1H	-2872	333	-0	128	--	--	--	-0.27	0.05	1.00	0.03	0.11	0.26	--	0.12	0.03	0.00	
I	1I	-2779	201	8	158	--	--	--	-0.26	0.05	1.00	0.02	0.10	0.26	--	0.07	0.03	0.02	
I	1J	-2779	291	8	130	--	--	--	-0.26	0.05	1.00	0.03	0.10	0.26	--	0.10	0.03	0.02	
I	1K	-2779	201	-7	158	--	--	--	-0.26	0.05	1.00	0.02	0.10	0.26	--	0.07	0.03	0.02	
I	1L	-2779	291	-7	130	--	--	--	-0.26	0.05	1.00	0.03	0.10	0.26	--	0.10	0.03	0.02	
I	1M	-2807	201	8	158	--	--	--	-0.26	0.05	1.00	0.02	0.10	0.26	--	0.07	0.03	0.02	
I	1N	-2807	291	8	130	--	--	--	-0.26	0.05	1.00	0.03	0.10	0.26	--	0.10	0.03	0.02	
I	1O	-2807	201	-7	158	--	--	--	-0.26	0.05	1.00	0.02	0.10	0.26	--	0.07	0.03	0.02	
I	1P	-2807	291	-7	130	--	--	--	-0.26	0.05	1.00	0.03	0.10	0.26	--	0.10	0.03	0.02	
I	2	-4699	168	1	258	0.0	5.0	0.34	-0.43	0.24	1.00	0.02	0.17	0.31	--	0.05	--	--	
½	1A	-26321	90	-14	2826	--	--	--	-0.41	0.08	1.00	0.00	0.16	0.30	--	0.00	--	--	
½	1B	-26321	2518	-14	2196	--	--	--	-0.41	0.08	1.00	0.04	0.16	0.30	--	0.13	--	--	
½	1C	-26321	90	-25	2826	--	--	--	-0.41	0.08	1.00	0.00	0.16	0.30	--	0.00	--	--	
½	1D	-26321	2518	-25	2196	--	--	--	-0.41	0.08	1.00	0.04	0.16	0.30	--	0.13	--	--	
½	1E	-28246	90	-14	2826	--	--	--	-0.44	0.08	1.00	0.00	0.17	0.31	--	0.00	--	--	
½	1F	-28246	2518	-14	2196	--	--	--	-0.44	0.08	1.00	0.04	0.17	0.31	--	0.13	--	--	
½	1G	-28246	90	-25	2826	--	--	--	-0.44	0.08	1.00	0.00	0.17	0.31	--	0.00	--	--	
½	1H	-28246	2518	-25	2196	--	--	--	-0.44	0.08	1.00	0.04	0.17	0.31	--	0.13	--	--	
½	1I	-26990	940	35	2573	--	--	--	-0.42	0.08	1.00	0.01	0.17	0.31	--	0.05	--	--	
½	1J	-26990	1668	35	2448	--	--	--	-0.42	0.08	1.00	0.03	0.17	0.31	--	0.08	--	--	
½	1K	-26990	940	-74	2573	--	--	--	-0.42	0.08	1.00	0.01	0.17	0.31	--	0.05	--	--	
½	1L	-26990	1668	-74	2448	--	--	--	-0.42	0.08	1.00	0.03	0.17	0.31	--	0.08	--	--	
½	1M	-27577	940	35	2573	--	--	--	-0.43	0.08	1.00	0.01	0.17	0.31	--	0.05	--	--	
½	1N	-27577	1668	35	2448	--	--	--	-0.43	0.08	1.00	0.03	0.17	0.31	--	0.08	--	--	
½	1O	-27577	940	-74	2573	--	--	--	-0.43	0.08	1.00	0.01	0.17	0.31	--	0.05	--	--	
½	1P	-27577	1668	-74	2448	--	--	--	-0.43	0.08	1.00	0.03	0.17	0.31	--	0.08	--	--	
½	2	-40516	770	-25	3938	0.1	--	0.56	-0.63	0.21	1.00	0.01	0.25	0.36	--	0.03	--	--	
0	1A	-6153	114	26	603	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.01	0.23	0.34	--	0.03	0.06	0.03	
0	1B	-6153	365	26	281	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.03	0.23	0.34	--	0.10	0.03	0.03	
0	1C	-6153	114	18	603	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.01	0.23	0.34	--	0.03	0.06	0.02	
0	1D	-6153	365	18	281	--	--	--	-0.57	0.11	1.00	0.03	0.23	0.34	--	0.10	0.03	0.02	
0	1E	-6626	114	26	603	--	--	--	-0.61	0.12	1.00	0.01	0.25	0.35	--	0.03	0.06	0.03	
0	1F	-6626	365	26	281	--	--	--	-0.61	0.12	1.00	0.03	0.25	0.35	--	0.10	0.03	0.03	
0	1G	-6626	114	18	603	--	--	--	-0.61	0.12	1.00	0.01	0.25	0.35	--	0.03	0.06	0.02	
0	1H	-6626	365	18	281	--	--	--	-0.61	0.12	1.00	0.03	0.25	0.35	--	0.10	0.03	0.02	
0	1I	-6279	63	59	483	--	--	--	-0.58	0.11	1.00	0.01	0.23	0.35	--	0.02	0.05	0.07	
0	1J	-6279	188	59	401	--	--	--	-0.58	0.11	1.00	0.02	0.23	0.35	--	0.05	0.04	0.07	
0	1K	-6279	63	-15	483	--	--	--	-0.58	0.11	1.00	0.01	0.23	0.35	--	0.02	0.05	0.02	
0	1L	-6279	188	-15	401	--	--	--	-0.58	0.11	1.00	0.02	0.23	0.35	--	0.05	0.04	0.02	
0	1M	-6500	63	59	483	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.01	0.24	0.35	--	0.02	0.05	0.07	
0	1N	-6500	188	59	401	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.02	0.24	0.35	--	0.05	0.04	0.07	
0	1O	-6500	63	-15	483	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.01	0.24	0.35	--	0.02	0.05	0.02	
0	1P	-6500	188	-15	401	--	--	--	-0.60	0.11	1.00	0.02	0.24	0.35	--	0.05	0.04	0.02	
0	2	-8928	19	30	636	--	--	7.1	0.94	-0.83	0.30	1.00	0.00	0.33	0.40	--	0.00	--	--